



⑮ **BUNDESREPUBLIK
DEUTSCHLAND**



**DEUTSCHES
PATENT- UND
MARKENAMT**

⑫ **Offenlegungsschrift**
⑩ **DE 197 30 674 A 1**

⑤ Int. Cl.⁶:
F 02 K 9/97
F 02 K 9/64
F 02 K 9/34
F 23 R 3/00
C 04 B 35/565

⑲ Aktenzeichen: 197 30 674.8
⑳ Anmeldetag: 17. 7. 97
㉔ Offenlegungstag: 21. 1. 99

DE 197 30 674 A 1

⑦① Anmelder:
Deutsches Zentrum für Luft- und Raumfahrt e.V.,
53175 Bonn, DE

⑦④ Vertreter:
HOEGER, STELLRECHT & PARTNER
PATENTANWÄLTE GBR, 70182 Stuttgart

⑦② Erfinder:
Haidn, Oskar, 74243 Langenbrettach, DE; Hald,
Hermann, 71229 Leonberg, DE; Lezuó, Michael,
74249 Jagsthausen, DE; Winkelmann, Peter, 71394
Kernen, DE

⑤⑥ Entgegenhaltungen:
AIAA 96-3303, Popp, M., Schmidt, G.: "Rocket
Engine Combustion Chamber Design Concepts for
Enhanced Life", 32nd AIAA/ASME/ASEE Joint
Propul-
sion Conference, July 1-3, 1996, Lake Buena Vista
Fl., USA;
Schanz, P., Krenkel, W.: "Description of the
Mechanical and Thermal Behaviour of Liquid
Silicized C/C", Proc. 6th Europ. Conf. on
Composite Materials and Associated Conference
(ECCM6), Bordeaux, 20.-24. Sept. 1993;

Die folgenden Angaben sind den vom Anmelder eingereichten Unterlagen entnommen

Prüfungsantrag gem. § 44 PatG ist gestellt

⑤④ Brennkammer und Verfahren zur Herstellung einer Brennkammer

⑤⑦ Um eine Brennkammer, insbesondere für ein Raketen-
triebwerk, umfassend einen Brennraum, einen den
Brennraum umschließenden Innenmantel, einen den In-
nenmantel umschließenden Außenmantel und zwischen
dem Innenmantel und dem Außenmantel ausgebildete
Kühlmittelkanäle, zu schaffen, deren Mantel eine verbes-
serte thermische Beständigkeit und eine erhöhte mecha-
nische Tragfähigkeit aufweist, wird erfindungsgemäß
vorgeschlagen, daß der Außenmantel aus einem Faserke-
ramikmaterial gebildet ist und der Innenmantel aus einem
Faserkeramikmaterial oder aus Graphit gebildet ist.

DE 197 30 674 A 1

Beschreibung

Die vorliegende Erfindung betrifft eine Brennkammer, insbesondere für ein Raketentriebwerk, umfassend einen Brennraum, einen den Brennraum umschließenden Innenmantel, einen den Innenmantel umschließenden Außenmantel und zwischen dem Innenmantel und dem Außenmantel ausgebildete Kühlmittelkanäle.

Ferner betrifft die vorliegende Erfindung ein Verfahren zur Herstellung einer solchen Brennkammer.

Beispielsweise aus dem Artikel von M. Popp und G. Schmidt: "Rocket Engine Combustion Chamber Design Concepts for Enhanced Life", AIAA 96-3303, 32. Joint Propulsion Conference vom 1. bis 3. Juni 1996, Lake Buena Vista, Florida, sind Brennkammern der eingangs genannten Art bekannt, die einen sehr gut wärmeleitenden Innenmantel aus einer Kupferlegierung, der an seiner Außenseite eine Vielzahl von Rippen aufweist, und einen Außenmantel aus Nickel umfassen, der den Innenmantel aus der Kupferlegierung umschließt und die mechanischen Lasten während des Betriebs der Brennkammer trägt. Dabei umgrenzen die Außenseite und die Rippen des Innenmantels aus der Kupferlegierung sowie die Innenseite des Außenmantels aus Nickel Kühlmittelkanäle, die von einem Kühlmittel, beispielsweise flüssigem Wasserstoff, unter einem im Vergleich zum Brennraumdruck höheren Druck durchströmbar sind. Die während der Verbrennung im Brennraum an die Brennkammerwand abgegebene Reaktionswärme wird durch den wärmeleitfähigen Innenmantel auf das Kühlmittel in den Kühlmittelkanälen übertragen und von demselben abtransportiert. Ein solches Kühlverfahren wird als Regenerativkühlung bezeichnet.

Brennkammern der vorstehend genannten Art werden dadurch hergestellt, daß der Innenmantel aus der Kupferlegierung einstückig hergestellt wird, die Rippen an der Außenseite des Innenmantels durch mechanische Bearbeitung ausgebildet werden, die Zwischenräume zwischen den Rippen mit einem Wachs gefüllt werden, der Außenmantel aus Nickel elektrophoretisch aufgetragen und anschließend das in den Zwischenräumen zwischen den Rippen des Innenmantels enthaltene Wachs ausgeschmolzen wird.

Moderne Hochleistungsraketenentriebwerke weisen so hohe Brennraumdrücke (bis zu 230 bar) und so hohe Wärmeflüsse an der Brennkammerinnenwand auf, daß die thermische Belastbarkeit und die mechanische Tragfähigkeit der Brennkammern der vorstehend genannten Art bis zum äußersten ausgereizt sind, so daß bereits kleine Unregelmäßigkeiten im Kühlbetrieb, beispielsweise ein kurzzeitiger Druckabfall im Kühlkreislauf, in Sekundenbruchteilen zu einem thermischen Versagen, beispielsweise durch Schmelzen der Kupferlegierung des Innenmantels, führen können.

Zur Steigerung der zulässigen Brennraumdrücke und -temperaturen wurden (ebenfalls in dem vorstehend genannten Artikel) bereits Brennkammern mit sogenannter Transpirationskühlung vorgeschlagen. Bei der Transpirationskühlung wird ein Teil des Kühlmittels aus den Kühlmittelkanälen durch Poren in dem Innenmantel der Brennkammer in den Brennraum gepreßt, wo er vor der Brennkammerinnenwand einen Grenzschichtfilm ausbildet, der die heißen Reaktionsprodukte von der Wandung abschirmt und den konvektiven Wärmeübergang von dem Brennraum in den Innenmantel der Brennkammer vermindert. Wird ein flüssiges Kühlmittel verwendet, so wird ein zusätzlicher Kühleffekt dadurch bewirkt, daß das Kühlmittel bei der Bildung des Grenzschichtfilmes verdampft und dabei latente Wärme aufnimmt.

Als Material für den porösen Innenmantel einer transpirationsgekühlten Brennkammer wurden bislang poröse Me-

talle sowie poröse Massivkeramiken vorgeschlagen.

Bei der Verwendung poröser Metalle ist jedoch von Nachteil, daß bei einem lokalen Abreißen des Grenzschichtfilms durch lokale Überhitzung ein sogenannter "hot spot" entstehen kann, in dessen Bereich das Metall an seiner Oberfläche versintert, was zu einem Verschuß der Poren des porösen Metalls führt. Aufgrund des Porenverschlusses geht die Kühlwirkung an der betreffenden Stelle zurück, so daß sich der Versinterungsprozeß selbst verstärkt und zu einer Zerstörung der porösen Metallstruktur bis hin zum Schmelzen führt.

Die Verwendung poröser Massivkeramiken hat den Nachteil, daß diese Keramiken eine hohe Sprödigkeit und eine hohe Thermoschockempfindlichkeit aufweisen. In diesen Keramiken können daher aufgrund der hohen Temperaturgradienten, wie sie insbesondere während des Anfahrens und beim Abstellen eines Triebwerks auftreten, Risse entstehen, die zu einem ungleichmäßigen Durchtritt von Kühlmittel führen und den Grenzschichtfilm instabil werden lassen.

Aufgrund der genannten Nachteile ist mit den bislang vorgestellten Brennkammerkonzepten ein sicherer Betrieb nur bei Einblasung extrem hoher Kühlmassenströme möglich. Dies würde jedoch erhebliche Effizienzeinbußen des Triebwerks, nämlich einen geringeren spezifischen Impuls, zur Folge haben.

Der vorliegenden Erfindung liegt daher die Aufgabe zugrunde, eine Brennkammer der eingangs genannten Art zu schaffen, deren Mantel eine verbesserte thermische Beständigkeit und eine erhöhte mechanische Tragfähigkeit aufweist.

Diese Aufgabe wird bei einer Brennkammer mit den Merkmalen des Oberbegriffs von Anspruch 1 erfindungsgemäß dadurch gelöst, daß der Außenmantel aus einem Faserkeramikmaterial gebildet ist und der Innenmantel aus einem Faserkeramikmaterial oder aus Graphit gebildet ist.

Unter einem Faserkeramikmaterial ist dabei ein Material zu verstehen, das aus in eine Keramikmatrix eingebetteten Fasern besteht.

Faserkeramiken, auch unter der Bezeichnung CMC (für "Ceramic Matrix Composites") bekannt, zeichnen sich durch eine hohe Temperaturbeständigkeit und eine äußerst geringe Thermoschockempfindlichkeit aus, durch die sich diese Materialien als Material für den Brennkammer-Innenmantel eignen. Insbesondere führen bei Verwendung einer Faserkeramik für den Innenmantel kurzzeitig auftretende "hot spots" nicht direkt zu einer Zerstörung des Materials. Die erfindungsgemäße Brennkammer weist somit eine hohe Schadenstoleranz auf.

Aufgrund des Faseranteils weisen die Faserkeramikmaterialien eine hohe Zugfestigkeit auf, durch die sich diese Materialien als Material für den Brennkammer-Außenmantel eignen.

Da sowohl der Innenmantel als auch der Außenmantel der erfindungsgemäßen Brennkammer aus hochtemperaturbeständigem Material gebildet sind, kann die Brennkammer als "heiße Struktur" betrieben werden, d. h. die Betriebstemperatur des Innen- und des Außenmantels kann deutlich höher liegen als bei herkömmlichen Brennkammern, wodurch die Temperaturdifferenz zwischen dem Brennraum und dem Brennkammermantel reduziert und der Leckwärmefluß aus dem Brennraum in den Brennkammermantel verringert wird. Als Folge hiervon reicht eine kleinere Kühlleistung zur Kühlung des Brennkammermantels aus, so daß der Kühlmitteldurchsatz in den Kühlmittelkanälen verringert werden kann, was es wiederum ermöglicht, zur Förderung des Kühlmittels kleinere Pumpen zu verwenden, die aufgrund ihres geringeren Gewichts eine Erhöhung der Nutz-

lastkapazität des Raketensystems erlauben. Außerdem kann die Drehzahl der Pumpen reduziert und damit deren Lebensdauer erhöht werden.

Ferner weisen die Faserkeramikmaterialien sehr kleine thermische Ausdehnungskoeffizienten α auf, so daß während des Betriebes nur eine geringe thermische Ausdehnung von Innenmantel und Außenmantel auftritt. Eine Ermüdung des Materials des Innenmantels und des Außenmantels wird somit auch bei häufigem Wechsel des Betriebszustandes weitgehend vermieden.

Dadurch, daß sowohl für den Innenmantel als auch für den Außenmantel der Brennkammer ein Faserkeramikmaterial verwendet wird, tritt das Problem von mechanischen Spannungen aufgrund unterschiedlicher thermischer Ausdehnung des Innen- und des Außenmantels, welches bei herkömmlichen Brennkammern, die einen Innenmantel aus einer Kupferlegierung und einen Außenmantel aus Nickel umfassen, eine große Rolle spielt, nahezu nicht auf.

Ferner weisen die Faserkeramikmaterialien ein geringes spezifisches Gewicht auf, so daß das Gewicht der Brennkammer und damit des Triebwerks insgesamt verringert werden kann, was zu einer Erhöhung der Nutzlastkapazität des gesamten Raketensystems führt.

Statt eines Faserkeramikmaterials kann auch Graphit als Material des Innenmantels verwendet werden. Kohlenstoff weist, insbesondere in einer Wasserstoff- oder Wasserdampf-Umgebung, wie sie wegen der nahezu vollständigen Verbrennung am Rande eines Brennraums in der Regel vorliegt, eine hohe Temperaturbeständigkeit auf. Die Verwendung eines Faserkeramikmaterials für den Innenmantel wird jedoch bevorzugt, da es eine höhere mechanische Festigkeit aufweist und hinsichtlich seiner Mikrostruktur durch die Auswahl der Ausgangsmaterialien und durch die Art des Herstellungsprozesses vielseitiger gestaltbar ist.

Bei einer bevorzugten Ausgestaltung der erfindungsgemäßen Brennkammer umfaßt das Faserkeramikmaterial des Innenmantels und/oder des Außenmantels kohlefaserverstärkten Kohlenstoff (C/C), also ein Material, das aus in eine Kohlenstoffmatrix eingebetteten Kohlefasern besteht.

Um zu verhindern, daß Kühlmittel aus den Kühlmittelkanälen nach außerhalb der Brennkammer gelangt, ist vorteilhafterweise vorgesehen, daß das Material des Außenmantels keine Porosität aufweist.

Vorzugsweise ist vorgesehen, daß das Material des Außenmantels ein kohlefaserverstärktes Siliziumcarbid umfaßt. Kohlefaserverstärktes Siliziumcarbid (je nach dem verwendeten Herstellverfahren als C/SiC oder als C/C-SiC bezeichnet) besteht im Falle von C/C-SiC aus voneinander isolierten Bereichen aus einer Kohlenstoffmatrix, in die Kohlefasern eingelagert sind (C/C-Zellen) und die ihrerseits in eine Matrix aus Siliziumcarbid eingebettet sind. Die Umhüllung aus Siliziumcarbid schützt die C/C-Zellen vor Oxidation und führt zu einer guten Beständigkeit bei extrem hohen Temperaturen bis zu 1800°C im Dauerbetrieb und bis zu 2700°C im Kurzzeitbetrieb.

Besonders bevorzugt wird eine Ausgestaltung der erfindungsgemäßen Brennkammer, bei der das Material des Außenmantels ein C/C-SiC-Material umfaßt. Dabei handelt es sich um ein kohlefaserverstärktes Siliziumcarbid, das mittels eines sogenannten Flüssigsilizierungsverfahrens, das beispielsweise in dem Artikel von P. Schanz und W. Krenkel: "Description of the Mechanical and Thermal Behaviour of Liquid Siliconized C/C", Proc. 6th Europ. Conf. on Composite Materials and Associated Conference (ECCM6), Bordeaux, 20. bis 24. September 1993, beschrieben ist und im folgenden noch näher erläutert werden wird, herstellbar ist und dessen Mikrostruktur beim Herstellungsprozeß durch die Wahl der Ausgangsmaterialien und durch die Art der

Prozeßführung in einem weiten Bereich variiert werden kann.

Wird keine Transpirationskühlung der Brennkammer gewünscht, so kann vorgesehen sein, daß das Material des Innenmantels der Brennkammer keine Porosität aufweist.

In diesem Fall ist es aus den vorstehend bereits genannten Gründen von Vorteil, wenn das Material des Innenmantels ein kohlefaserverstärktes Siliziumcarbid, insbesondere ein C/C-SiC-Material, umfaßt.

Höhere Brennraumdrücke und -temperaturen sind jedoch erreichbar, wenn die Brennkammer zumindest teilweise, bevorzugt an den thermisch besonders stark belasteten Bereichen, wie beispielsweise dem Düsenhals, transpirationsgekühlt ist. Um eine Transpirationskühlung zu ermöglichen, ist vorzusehen, daß das Material des Innenmantels ein Material mit offener Porosität umfaßt. Unter einem Material mit offener Porosität ist dabei ein Material zu verstehen, dessen Poren nicht voneinander isoliert sind, sondern ein zusammenhängendes Hohlraumsystem bilden, so daß ein Fluid von einer Seite eines aus dem Material mit offener Porosität gebildeten Körpers durch das Hohlraumsystem auf eine gegenüberliegende Seite des Körpers gelangen kann.

Bevorzugte Materialien mit offener Porosität sind ein poröses C/C-Material (kohlefaserverstärkter Kohlenstoff) oder poröser Graphit.

Der Porositätsgrad, d. h. der prozentuale Anteil des Porenvolumens an dem Gesamtvolumen des eine offene Porosität aufweisenden Materials, kann innerhalb des Innenmantels der Brennkammer räumlich konstant sein.

Um bei der Transpirationskühlung eine optimale Generierung des kühlenden Grenzschichtfilmes zu erhalten, ist es jedoch von Vorteil, wenn der Porositätsgrad des eine offene Porosität aufweisenden Materials des Innenmantels in einer radialen Richtung der Brennkammer variiert.

Besonders günstig ist es, wenn der Porositätsgrad des eine offene Porosität aufweisenden Materials des Innenmantels zu der Innenseite des Innenmantels hin zunimmt. Dadurch wird zum einen dem Umstand Rechnung getragen, daß im Innenmantel der Brennkammer ein Temperaturgradient vorhanden ist, so daß sich das Kühlmittel auf dem Weg zu der heißen Innenseite des Innenmantels ausdehnt. Ferner kann eine zusätzliche Porosität im Bereich der Innenseite des Innenmantels zur Dämpfung von Schwankungen des Brennraumdrucks dienen. Das Porenvolumen im Bereich der Innenseite des Innenmantels wirkt nämlich als Ausgleichsvolumen, welches infolge der kleinen Porenzugangsquerschnitte gedrosselt zugänglich ist. Schwankungen des Brennraumdrucks können daher dadurch ausgeglichen werden, daß bei einem Anstieg des Brennraumdrucks eine Fluidströmung in die Poren des Innenmantels hinein und beim Absinken des Brennraumdrucks eine Fluidströmung aus den Poren des Innenmantels heraus stattfindet.

Ferner kann auch vorgesehen sein, daß der Porositätsgrad des eine offene Porosität aufweisenden Materials des Innenmantels in einer Längsrichtung der Brennkammer variiert, um die Menge des lokal zur Bildung des Grenzschichtfilmes dem Brennraum zugeführten Kühlmittels dem jeweiligen Temperatur- und Druckverlauf in der Brennkammer anzupassen.

Bei einer besonders bevorzugten Ausgestaltung der erfindungsgemäßen Brennkammer wird von dem Verfahren der Filmkühlung Gebrauch gemacht. Unter Filmkühlung wird dabei ein Kühlverfahren verstanden, bei dem, wie auch bei der Transpirationskühlung, dem Brennraum ein Kühlmittel zur Bildung eines Grenzschichtfilmes zugeführt wird, wobei jedoch das Kühlmittel bei der Filmkühlung durch einen Einblaspalt oder einen porösen Bereich des Innenmantels zugeführt wird, der stromaufwärts von der durch den gebilde-

ten Grenzschichtfilm zu kühlenden Brennkammerwandfläche angeordnet ist, während das Kühlmittel bei der Transpirationskühlung großflächig durch Poren in der zu kühlenden Brennkammerwandfläche selbst zugeführt wird.

Bei der Filmkühlung folgen daher der Kühlmittelzuführbereich und der Filmkühlungsbereich in Strömungsrichtung des Gasgemisches in dem Brennraum aufeinander, während bei der Transpirationskühlung der Kühlmittelzuführbereich und der Transpirationskühlungsbereich zusammenfallen.

Um eine solche Filmkühlung der Brennkammer zu ermöglichen, weist der Innenmantel der Brennkammer einen Kühlmittelzuführbereich auf, durch den ein Kühlmittel dem Brennraum zuführbar ist, und einen Filmkühlungsbereich auf, der kein poröses Material umfaßt, wobei der Filmkühlungsbereich in Längsrichtung der Brennkammer, insbesondere im wesentlichen in Strömungsrichtung des Gasgemisches in dem Brennraum, auf den Kühlmittelzuführbereich folgt.

Zur Bildung des Grenzschichtfilms kann das Kühlmittel dem Brennraum dadurch zugeführt werden, daß der Kühlmittelzuführbereich des Innenmantels ein Material mit einer offenen Porosität umfaßt.

Alternativ oder ergänzend hierzu kann auch vorgesehen sein, daß der Kühlmittelzuführbereich des Innenmantels von mindestens einem Injektionskanal durchsetzt wird, welcher einen Kühlmittelkanal mit dem Brennraum verbindet.

Die Methoden der Filmkühlung und der Transpirationskühlung können bei einer erfindungsgemäßen Brennkammer auch kombiniert angewandt werden, wenn der Innenmantel der Brennkammer einen Transpirationskühlungsbereich aufweist, der ein Material mit einer offenen Porosität umfaßt und in Längsrichtung der Brennkammer auf den Filmkühlungsbereich folgt.

Ferner kann vorgesehen sein, daß ein Bereich des Innenmantels an seiner Innenseite eine Beschichtung aus einem TBC-Material aufweist. Unter einem TBC-Material (von "Thermal Barrier Coating") ist ein Material mit einer geringen Wärmeleitfähigkeit zu verstehen. In dem TBC-Material an der Innenseite des Innenmantels bildet sich demnach ein steiler Temperaturgradient aus, so daß die Temperaturen und Temperaturgradienten in dem Material des Innenmantels verringert werden. Beschichtungen aus einem TBC-Material werden vorzugsweise an den Stellen des Innenmantels eingesetzt, die nicht transpirativ, sondern regenerativ oder filmgekühlt werden.

Von Vorteil ist es, wenn die Kühlmittelkanäle einen in Längsrichtung der Brennkammer variierenden Querschnitt aufweisen. Auf diese Weise kann der lokale Kühlmittelstrom dem jeweils lokal auftretenden Wärmestrom in das Kühlmittel angepaßt werden.

Die Kühlmittelkanäle können als Ausnehmungen an der Außenseite des Innenmantels und/oder als Ausnehmungen an der Innenseite des Außenmantels ausgebildet sein.

Ferner ist es günstig, wenn die erfindungsgemäße Brennkammer einen Einspritzkopf aufweist, der aus einem Faserkeramikmaterial gebildet ist. Dadurch wird das Entstehen mechanischer Spannungen zwischen dem Brennkammermantel und dem Einspritzkopf aufgrund unterschiedlicher thermischer Ausdehnungskoeffizienten vermieden.

Besonders günstig ist es, wenn der Einspritzkopf einstückig mit dem Innenmantel und/oder dem Außenmantel der Brennkammer ausgebildet ist. In diesem Fall braucht der Einspritzkopf nicht separat gefertigt und später angefügt zu werden, sondern kann in kosten- und zeitsparender Weise gemeinsam mit dem Brennkammermantel hergestellt werden.

Ist vorteilhafterweise vorgesehen, daß das Material des Einspritzkopfes ein Material mit einer offenen Porosität um-

faßt, so kann auch der Einspritzkopf mittels Transpirationskühlung gekühlt werden.

Der Erfindung liegt die weitere Aufgabe zugrunde, ein Verfahren zur Herstellung einer Brennkammer, insbesondere für ein Raketentriebwerk, nach einem der Ansprüche 1 bis 21 zu schaffen, das eine möglichst einfache und kostensparende Fertigung der Brennkammer ermöglicht und in dessen Verlauf die gewünschten Materialeigenschaften des Brennkammermantels auf einfache Weise eingestellt werden können.

Das erfindungsgemäße Verfahren zur Herstellung einer Brennkammer umfaßt die folgenden Verfahrensschritte:

- Herstellen eines Innenmantel-Vorkörpers aus einem faserverstärkten Kunststoff;
- Pyrolysieren des Innenmantel-Vorkörpers;
- Aufbringen eines Außenmantel-Vorkörpers aus faserverstärktem Kunststoff auf den pyrolysierten Innenmantel-Vorkörper;
- Pyrolysieren des aus dem Außenmantel-Vorkörper und dem Innenmantel-Vorkörper gebildeten Bauteils; und
- Zuführen von Silizium zu dem pyrolysierten Außenmantel-Vorkörper zur Bildung einer Siliziumcarbid-Matrix im Material des Außenmantels.

Das erfindungsgemäße Verfahren bietet den Vorteil, daß der Brennkammermantel als integrale Struktur aus einem ein Faserkeramikmaterial umfassenden Innenmantel und aus einem ein faserverstärktes Siliziumcarbid umfassenden Außenmantel gebildet wird, ohne daß nachträgliche Füge-schritte zum Zusammenfügen von Einzelkomponenten erforderlich sind.

Dadurch, daß die an dem Innenmantel-Vorkörper ausgeführten Verfahrensschritte an dem Außenmantel-Vorkörper wiederholt werden, wird die Anzahl der zur Durchführung des Herstellungsverfahrens benötigten Vorrichtungen gering gehalten.

Insbesondere kann das Silizium dem pyrolysierten Außenmantel-Vorkörper unter Verwendung eines Flüssigsilizierverfahrens zugeführt werden, welches, im Gegensatz zu bekannten Silanverfahren, zur Silizierung beliebig dicker Außenmantel-Vorkörper besonders gut geeignet ist.

Grundsätzlich können Faserkeramiken, wie z. B. C/SiC, aber auch durch Verfahren wie die "Liquid Polymer Infiltration" (LPI) oder die "Chemical Vapour Infiltration" (CVI) hergestellt werden.

Soll der Einspritzkopf einstückig mit dem Innenmantel und/oder dem Außenmantel ausgebildet werden, so sind der Innenmantel-Vorkörper und/oder der Außenmantel-Vorkörper so auszugestalten, daß sie einen Einspritzkopf-Vorkörper umfassen.

Bei dem ersten Pyrolysieren des Innenmantel-Vorkörpers entsteht ein poröses Material, das in eine Kohlenstoff-Matrix eingebettete Fasern enthält. Der Porositätsgrad dieses Materials beträgt typischerweise ungefähr 20%.

Ein niedrigerer Porositätsgrad, wie er für Zwecke der Transpirationskühlung in der Regel erforderlich ist, läßt sich dadurch erreichen, daß der Innenmantel-Vorkörper nach dem ersten Pyrolysieren mit einem Precursor-Material infiltriert und anschließend erneut pyrolysiert wird.

Dieser Vorgang der Reinfiltration mit einem Precursor-Material und anschließender erneuter Pyrolyse wird vorteilhafterweise wiederholt, bis ein vorgegebener Porositätsgrad des Materials des Innenmantel-Vorkörpers erreicht ist.

Wird ein höherer Porositätsgrad gewünscht, so kann beim Herstellen des Innenmantel-Vorkörpers aus dem faserverstärkten Kunststoff dem Material des Innenmantel-Vorkör-

pers ein Zusatzstoff zugegeben werden, welcher beim Pyrolysieren ausgast, so daß ein vorgegebener Porositätsgrad des Innenmantel-Vorkörpers erreicht wird.

Entscheidend für die Mikrostruktur des durch Pyrolyse aus dem faserverstärkten Kunststoff erhaltenen Materials ist die Stärke der Bindung zwischen den Fasern und dem Kunststoffmaterial, in welches die Fasern eingebettet sind.

Die Stärke der Faser-Matrix-Bindung kann durch eine Vorbehandlung des zum Herstellen des Innenmantel-Vorkörpers aus dem faserverstärkten Kunststoff verwendeten Fasergerüsts vor dem Herstellen des Innenmantel-Vorkörpers beeinflußt werden.

Als geeignete Vorbehandlungen kommen eine Beschichtung des Fasergerüsts oder eine thermische Vorbehandlung, insbesondere eine Erwärmung des Fasergerüsts, in Betracht.

Auch die Mikrostruktur des Materials des Außenmantels kann durch eine geeignete Vorbehandlung des zum Aufbringen des Außenmantel-Vorkörpers aus dem faserverstärkten Kunststoff verwendeten Fasergerüsts vor dem Aufbringen des Außenmantel-Vorkörpers beeinflußt werden.

So kann vorgesehen sein, daß das zum Aufbringen des Außenmantel-Vorkörpers aus dem faserverstärkten Kunststoff verwendete Fasergerüst vor dem Aufbringen des Außenmantel-Vorkörpers erwärmt wird.

Insbesondere bei Verwendung eines Kohlefasergerüsts wird bei der thermischen Vorbehandlung das Fasergerüst vorzugsweise auf eine Temperatur im Bereich von 600°C bis 900°C erwärmt. Ohne thermische Vorbehandlung entsteht bei der Pyrolyse eines kohlefaserverstärkten Kunststoffes ein kohlefaserverstärktes Kohlenstoff-Material (C/C-Material) mit einer Mikrostruktur, die eine Segmentierung in voneinander isolierte, in sich rißfreie C/C-Zellen aufweist. Durch eine thermische Behandlung in dem genannten Temperaturbereich nimmt die Faser-Matrix-Bindung so weit ab, daß bei der Pyrolyse ein C/C-Material mit einer Mikrostruktur entsteht, die immer noch eine Segmentierung in voneinander isolierte C/C-Zellen aufweist, wobei diese C/C-Zellen jedoch selbst von Mikrorissen durchsetzt sind, so daß das C/C-Material eine erhöhte Porosität aufweist.

Wird hingegen das Fasergerüst auf eine Temperatur von mehr als 900°C erwärmt, so nimmt die Faser-Matrix-Bindung so stark ab, daß sich die Kohlefasern während der Pyrolyse von der schrumpfenden Matrix lösen und ein C/C-Material entsteht, das keine Segmentierung in einzelne C/C-Zellen aufweist, sondern im wesentlichen homogen von Mikrorissen der Kohlenstoffmatrix durchzogen ist.

Die Kühlmittelkanäle der Brennkammer können an der Innenseite des Außenmantels ausgebildet werden, indem vor dem Aufbringen des Außenmantel-Vorkörpers die gewünschte Form der Kühlmittelkanäle aufweisende Verlustmassenkörper auf den pyrolysierten Innenmantel-Vorkörper aufgebracht werden.

Die Entfernung der Verlustmassenkörper gestaltet sich besonders einfach, wenn die Verlustmassenkörper aus einem solchen Material bestehen, daß sie beim Pyrolysieren des aus dem Außenmantel-Vorkörper und dem Innenmantel-Vorkörper gebildeten Bauteils thermisch zerstört werden.

Die Verlustmassenkörper können aber auch erst nach dem Zuführen von Silizium zu dem pyrolysierten Außenmantel-Vorkörper wieder entfernt werden.

Soll der fertige Innenmantel zumindest teilweise ein Material mit einer offenen Porosität umfassen, so werden vorteilhafterweise die an den Außenmantel-Vorkörper grenzenden Außenseiten der Verlustmassenkörper, beispielsweise durch Auftragen eines Trennmittels oder eines keramischen Schlickers, versiegelt, um ein Eindringen von Silizium beim Silizieren des Außenmantel-Vorkörpers in den Innenmantel

zu verhindern.

Alternativ oder ergänzend dazu ist es möglich, vor dem Aufbringen des Außenmantel-Vorkörpers Kühlmittelkanäle an der Außenseite des Innenmantel-Vorkörpers auszubilden. Dies kann durch mechanische Bearbeitung des Innenmantel-Vorkörpers, beispielsweise durch Fräsen, erfolgen.

Wenn der fertige Innenmantel ein Material mit einer offenen Porosität umfassen, also nicht vollständig siliziert werden soll, werden an die Kühlmittelkanäle grenzende Bereiche der Außenseite des Innenmantel-Vorkörpers mit einem Trennmittel versehen, um ein Eindringen des dem Außenmantel-Vorkörper zugeführten Siliziums in den Innenmantel-Vorkörper zu verhindern.

Vorteilhafterweise wird das Trennmittel nach dem Zuführen von Silizium zu dem pyrolysierten Außenmantel-Vorkörper durch Spülen der Kühlmittelkanäle mit einem das Trennmittel lösenden Stoff entfernt.

Alternativ oder ergänzend zu dem Auftragen eines Trennmittels können die Kühlmittelkanäle vor dem Aufbringen des Außenmantel-Vorkörpers mit einem aushärtbaren Material gefüllt werden, um ein Eindringen des Siliziums in den Innenmantel beim Silizieren des Außenmantel-Vorkörpers zu verhindern.

Vorteilhafterweise wird das aushärtbare Material nach dem Zuführen von Silizium zu dem pyrolysierten Außenmantel-Vorkörper chemisch und/oder mechanisch entfernt.

Ferner werden, wenn der fertige Innenmantel zumindest teilweise ein Material mit einer offenen Porosität umfassen soll, an den Außenmantel grenzende Kontaktbereiche der Außenseite des Innenmantel-Vorkörpers vor dem Aufbringen des Außenmantel-Vorkörpers versiegelt, um ein Eindringen von Silizium beim Silizieren des Außenmantel-Vorkörpers in den Innenmantel zu verhindern.

Die Versiegelung der Kontaktbereiche erfolgt beispielsweise mittels eines Plasmabeschichtungsprozesses, durch Auftragen eines keramischen Schlickers auf die Kontaktbereiche oder durch andere geeignete Verfahren.

Wird gewünscht, daß ein Bereich des Innenmantels keine Porosität aufweist, so wird dem entsprechenden Bereich des Innenmantel-Vorkörpers Silizium zur Bildung einer Siliziumcarbid-Matrix im Material des Innenmantels zugeführt.

Ferner kann vorgesehen sein, daß der Bereich des Innenmantels, dem das Silizium zugeführt worden ist, auf seiner Innenseite mit einer Beschichtung aus einem TBC-Material versehen wird, um die Temperatur, der das silizierte Material des Innenmantels im Betrieb der Brennkammer ausgesetzt ist, zu verringern.

Um eine Brennkammer mit einem Innenmantel herzustellen, der einen ersten Teil aufweist, welches ein Material mit einer offenen Porosität umfaßt, und einen weiteren Teil aufweist, dessen Material nicht porös ist, wird ein erster Teil des Innenmantel-Vorkörpers aus einem faserverstärkten Kunststoff hergestellt und dieser erste Teil des Innenmantel-Vorkörpers pyrolysiert. Anschließend werden Kontaktbereiche der Außenseite des ersten Teils des Innenmantel-Vorkörpers versiegelt, um bei einer späteren Silizierung des weiteren Teils des Innenmantel-Vorkörpers sowie des Außenmantel-Vorkörpers ein Eindringen des Siliziums in den ersten Teil des Innenmantel-Vorkörpers zu verhindern. Darauf wird ein weiterer Teil des Innenmantel-Vorkörpers, der an mindestens einem der Kontaktbereiche an den ersten Teil des Innenmantel-Vorkörpers angrenzt, aus einem faserverstärkten Kunststoff hergestellt und pyrolysiert. Schließlich wird auf den gesamten pyrolysierten Innenmantel-Vorkörper der Außenmantel-Vorkörper aus faserverstärktem Kunststoff aufgebracht, und der Außenmantel-Vorkörper wird pyrolysiert und siliziert, wie vorstehend beschrieben.

Alternativ dazu kann eine in Längsrichtung gradierte Po-

rosität auch durch partielles Nachinfiltrieren und erneutes Pyrolysieren des Innenmantel-Vorkörpers nach dem ersten Pyrolysischritt erreicht werden.

Weitere Merkmale und Vorteile der Erfindung sind Gegenstand der nachfolgenden Beschreibung und zeichnerischen Darstellung von Ausführungsbeispielen.

In der Zeichnung zeigen:

Fig. 1 einen schematischen Längsschnitt durch eine erste Ausführungsform einer Brennkammer mit nicht-porösem Innenmantel und ausschließlicher Regenerativkühlung;

Fig. 2 einen schematischen Querschnitt längs der Linie 2-2 in **Fig. 1**;

Fig. 3 einen schematischen Querschnitt durch einen kohlefaserverstärkten Kunststoff;

Fig. 4 einen schematischen Querschnitt durch ein C/C-Material;

Fig. 5 einen schematischen Querschnitt durch ein C/C-SiC-Material;

Fig. 6 einen schematischen Längsschnitt durch eine zweite Ausführungsform einer Brennkammer mit porösem Innenmantel und ausschließlicher Transpirationskühlung;

Fig. 7 einen schematischen Querschnitt längs der Linie 7-7 in **Fig. 6**;

Fig. 8 einen schematischen Längsschnitt durch eine dritte Ausführungsform einer Brennkammer, die einen transpirativ gekühlten Abschnitt mit porösem Innenmantel und einen filmgeköhlten Abschnitt mit einem nicht-porösen, mit einer TBC-Beschichtung versehenen Innenmantel aufweist;

Fig. 9 einen schematischen Querschnitt längs der Linie 9-9 in **Fig. 8**;

Fig. 10 einen schematischen Querschnitt längs der Linie 10-10 in **Fig. 8**;

Fig. 11 einen schematischen Querschnitt durch eine vierte Ausführungsform einer Brennkammer, die einen filmgeköhlten Abschnitt aufweist; und

Fig. 12 einen Ausschnitt aus einem schematischen Längsschnitt durch die vierte Ausführungsform einer Brennkammer längs der Linie 12-12 in **Fig. 11**.

Gleiche oder funktional äquivalente Elemente sind in allen Figuren mit denselben Bezugszeichen bezeichnet.

Eine in den **Fig. 1** und 2 dargestellte, als Ganzes mit 100 bezeichnete erste Ausführungsform einer Brennkammer umfaßt einen bezüglich einer Längsachse 102 der Brennkammer 100 im wesentlichen rotationssymmetrischen Brennraum 104, der seitlich von einem Brennkammermantel 106 umschlossen ist.

Ein (in der Darstellung der **Fig. 1** oberes) Ende des Brennraums 104 ist durch einen Einspritzkopf 108 verschlossen, welcher auf einem oberen Rand des Brennkammermantels 106 angeordnet ist.

Der Einspritzkopf 108 umfaßt eine im wesentlichen zylindrische, koaxial zu der Längsachse 102 der Brennkammer 100 angeordnete Einspritzdüsenplatte 110 sowie eine auf der dem Brennraum 104 abgewandten Seite der Einspritzdüsenplatte 110 angeordnete Oxidationsmittelkammer 112, welcher über eine (nicht dargestellte) Zuleitung aus einem Oxidationsmitteltank ein unter Druck stehendes Oxidationsmittel, beispielsweise flüssiger Sauerstoff, zuführbar ist.

Die Einspritzdüsenplatte 110 wird von mehreren Einspritzdüsen 114 für das Oxidationsmittel durchsetzt, die beispielsweise parallel zu der Längsachse 102 der Brennkammer 100 ausgerichtet sind und die Oxidationsmittelkammer 112 mit dem Brennraum 104 verbinden, so daß das unter Druck stehende Oxidationsmittel aus der Oxidationsmittelkammer 112 durch die Einspritzdüsen 114 in den Brennraum 104 der Brennkammer 100 eingespritzt werden kann.

Ferner ist die Einspritzdüsenplatte 110 mit (aus Gründen der Übersichtlichkeit nicht dargestellten) Einspritzdüsen für

ein Reduktionsmittel versehen, die einerseits mit einem Reservoir unter Druck stehenden Reduktionsmittels, beispielsweise flüssigen Wasserstoffs, und andererseits mit dem Brennraum 104 in Verbindung stehen, so daß durch diese Einspritzdüsen das Reduktionsmittel in den Brennraum 104 der Brennkammer 100 eingespritzt werden kann, um dort mit dem Oxidationsmittel unter Wärmeentwicklung zu reagieren.

Der den Brennraum 104 seitlich umschließende Brennkammermantel 106 ist so geformt, daß die im wesentlichen kreisförmige Querschnittsfläche des Brennraums 104 mit wachsendem Abstand von dem Einspritzkopf 108 abnimmt, bis sie im Bereich eines Düsenhalses 116 ein Minimum erreicht. Auf der dem Einspritzkopf 108 abgewandten Seite des Düsenhalses 116 steigt die Querschnittsfläche des Brennraums 104 wieder an. In diesem Bereich geht der Brennraum 104 in einen Düsenbereich 117 über.

Der Brennkammermantel 106 umfaßt, wie am besten aus der Darstellung der **Fig. 2** zu ersehen ist, einen Innenmantel 118, dessen Innenseite den Brennraum 104 der Brennkammer 100 begrenzt, und einen Außenmantel 120, dessen Außenseite eine Außenseite der Brennkammer 100 bildet.

Es kann vorgesehen sein, daß der Innenmantel 118 und/oder der Außenmantel 120 einstückig mit dem Einspritzkopf 108 ausgebildet sind.

Der Innenmantel 118 und der Außenmantel 120 des Brennkammermantels 106 grenzen an Kontaktflächen 122 aneinander, die in Umfangsrichtung der Brennkammer 100 voneinander beabstandet sind und sich in Längsrichtung der Brennkammer 100 erstrecken.

Zwischen jeweils zwei einander benachbarten Kontaktflächen 122 ist jeweils ein Kühlmittelkanal 124 angeordnet. Jeder der Kühlmittelkanäle 124 ist als eine Ausnehmung an der Außenseite des Innenmantels 118 ausgebildet, welche sich im wesentlichen in Längsrichtung der Brennkammer 100 erstreckt und einen im wesentlichen halbkreisförmigen Querschnitt aufweist.

Alternativ oder ergänzend dazu können die Kühlmittelkanäle auch als Ausnehmungen an der Innenseite des Außenmantels 120 ausgebildet sein.

Außer einem halbkreisförmigen Querschnitt können die Kühlmittelkanäle 124 auch einen anderen Querschnitt, beispielsweise einen dreieckigen, rechteckigen oder trapezförmigen Querschnitt, aufweisen. Ferner kann die Querschnittsform und -fläche in Längsrichtung der Brennkammer 100 entsprechend den lokalen Kühlerfordernissen variieren.

Jeder der Kühlmittelkanäle 124 ist an einem dem Einspritzkopf 108 abgewandten Ende mit einer (nicht dargestellten) Kühlmittelzufuhrleitung und an seinem dem Einspritzkopf 108 zugewandten Ende mit einer (nicht dargestellten) Kühlmittelabfuhrleitung verbunden und von einem gasförmigen oder flüssigen Kühlmittel, beispielsweise von gasförmigem oder flüssigem Wasserstoff oder von entionisiertem Wasser, durchströmbar.

Wird als Kühlmittel derselbe Stoff verwendet, der als Reduktionsmittel zusammen mit dem Oxidationsmittel in den Brennraum 104 eingespritzt wird, beispielsweise gasförmiger oder flüssiger Wasserstoff, so kann vorgesehen sein, daß der Kühlmittelabfuhrkanal mit den in der Einspritzdüsenplatte 110 vorgesehenen Einspritzdüsen für das Reduktionsmittel verbunden ist, so daß das Kühlmittel nach Durchströmen der Kühlmittelkanäle 124 durch den Einspritzkopf 108 in den Brennraum 104 gelangt, um dort verbrannt zu werden.

Der Innenmantel 118 besteht bei der ersten Ausführungsform der Brennkammer 100 aus einem C/C-SiC-Material, das heißt aus kohlefaserverstärktem Kohlenstoff, der in eine

Siliziumcarbid-Matrix eingebettet ist. Die Morphologie und die Herstellung des C/C-SiC-Materials werden im folgenden noch näher erläutert werden.

C/C-SiC ist ein Verbundwerkstoff aus der Werkstoffklasse der Faserkeramiken (CMC für "Ceramic Matrix Composites") und zeichnet sich durch Beständigkeit bei extrem hohen Temperaturen von bis zu 1800°C im Dauerbetrieb, bis zu 2700°C im Kurzzeitbetrieb, aus. Es handelt sich um einen Leichtbauwerkstoff mit einer Dichte von ungefähr 2 g/cm³, aus dem komplex geformte, dünnwandige, schalenartige Strukturen ebenso gefertigt werden können wie dickwandige Bauteile. C/C-SiC weist eine äußerst geringe Thermoschockempfindlichkeit und einen sehr kleinen thermischen Ausdehnungskoeffizienten α im Bereich von 10^{-6} bis 4×10^{-6} auf.

Aufgrund dieser Eigenschaften ist der Innenmantel 118 aus C/C-SiC besonders geeignet, dem hohen Wärmefluß aus dem Brennraum 104 während des Verbrennungsvorganges zu widerstehen und die aus dem Brennraum 104 zugeführte Wärme an das Kühlmittel in den Kühlmittelkanälen 124 weiterzuleiten, von welchem die Wärme aus dem Brennkammermantel 106 abtransportiert wird. Diese Methode der Kühlung, bei der das Kühlmittel nicht in direkten Kontakt mit den Verbrennungsgasen in dem Brennraum 104 kommt, wird als Regenerativkühlung bezeichnet.

Der Außenmantel 120 dient der Aufnahme der beträchtlichen Zugspannungen, die infolge des während der Verbrennung hohen Brennrauminnendrucks von bis zu 230 bar entstehen.

Bei der ersten Ausführungsform der Brennkammer 100 besteht auch der Außenmantel 120 aus einem C/C-SiC-Material, das aufgrund seines Gehalts an Kohlefasern eine hohe Zugfestigkeit aufweist.

Zur Herstellung des vorstehend beschriebenen Brennkammermantels 106 der ersten Ausführungsform einer Brennkammer 100 wird wie folgt vorgegangen:

Zunächst wird aus einem Kohlenstofffaser-Gerüst und einem Precursor-Polymer, das nach einer Pyrolyse einen hohen Restkohlenstoffgehalt aufweist, ein Innenmantel-Vorkörper aus einem kohlenfaserverstärkten Kunststoff (CFK), ein sogenannter "Grünkörper", hergestellt. Bei der Herstellung dieses Vorkörpers können das bekannte Harzinjektionsverfahren oder das bekannte Autoklavverfahren zum Einsatz kommen.

Fig. 3 zeigt schematisch den Aufbau des kohlefaserverstärkten Kunststoffmaterials des Innenmantel-Vorkörpers. Das Kohlefasergestüt besteht aus aufeinanderfolgenden Kohlefaserschichten 128 aus einzelnen Kohlefasern-Filamenten 126 mit einem Durchmesser von typischerweise 7 µm, wobei vorzugsweise textile Gewebelagen mit bidirektionaler Webart in gleicher Orientierung oder mit quer zueinander verlaufender Orientierung verwendet werden. Alternativ dazu kann das Fasergerüst auch unter Verwendung dreidimensionaler Web- und/oder Flechttechniken aufgebaut werden. In Abhängigkeit von dem eingesetzten Keramikprozeß kann ggf. auch ein Wickelverfahren verwendet werden. Die Kohlefasern-Filamente 126 sind in eine Matrix 130 aus dem Precursor-Polymer eingebettet.

Nach dem vollständigen Aushärten des Precursor-Polymer 130, das bei einer erhöhten Temperatur von beispielsweise 200°C erfolgen kann, wird der Innenmantel-Vorkörper in einer Schutzgasatmosphäre, beispielsweise einer Stickstoffatmosphäre, bei einer Temperatur von 800°C bis 900°C pyrolysiert. Bei der Pyrolyse zersetzt sich die Precursor-Matrix in der Weise, daß nur ein Kohlenstoffrest zurückbleibt.

Die Zersetzung der Precursor-Matrix ist mit einer Volumenabnahme verbunden. Aufgrund der Bindung zwischen

den Kohlefasern und der Matrix kann die Matrix jedoch nicht homogen und isotrop schrumpfen; vielmehr führt die Schrumpfbehinderung aufgrund der Faser-Matrix-Bindung, wie in Fig. 4 dargestellt, zur Ausbildung von Mikrorissen 132, zwischen denen voneinander isolierte Zellen 134 aus einer Kohlenstoffmatrix 136 eingebetteten Bündeln von Kohlefasern-Filamenten 126 ausgebildet sind.

Dadurch entsteht ein C/C-Material (kohlefaserverstärkter Kohlenstoff) mit einer offenen Porosität von typischerweise ungefähr 20%; das heißt, die Mikrorisse 132 bilden ein zusammenhängendes System von Hohlräumen, die zusammen ungefähr 20% des gesamten Volumens des C/C-Materials einnehmen. Die Ausdehnung des C/C-Materials senkrecht zu den Faserlagen 128 geht während der Pyrolyse typischerweise um einen Faktor 0,91 zurück.

Die Struktur des bei der Pyrolyse entstehenden Mikrorißmusters hängt wesentlich von der Stärke der Faser-Matrix-Bindung ab. Durch eine geeignete Vorbehandlung des verwendeten Kohlefasergestüts, beispielsweise durch Beschichten der Fasern oder durch einem thermische Vorbehandlung, kann die Stärke der Faser-Matrix-Bindung in dem Fasergerüst insgesamt oder, wenn dies gewünscht wird, nur lokal beeinflußt werden.

Ohne thermische Vorbehandlung des Fasergerüts, das heißt, bei maximaler Stärke der Faser-Matrix-Bindung, entsteht typischerweise eine Mikrostruktur wie die in Fig. 4 dargestellte, die im wesentlichen rißfreie Zellen 134 aus typischerweise 300 bis 500 einzelnen Kohlefasern-Filamenten 126 aufweist, die in eine dichte Kohlenstoffmatrix 136 eingebettet sind.

Wird das Kohlefasergestüt vor der Herstellung des Innenmantel-Vorkörpers bei Temperaturen bis zu 900°C thermisch vorbehandelt, nimmt die Faser-Matrix-Bindung ab, so daß bei der Pyrolyse ein C/C-Material mit einer Mikrostruktur entsteht, die immer noch eine Segmentierung in voneinander isolierte C/C-Zellen aufweist, wobei diese C/C-Zellen jedoch selbst von Mikrorissen durchsetzt sind.

Wird das Kohlefasergestüt vor dem Herstellen des Innenmantel-Vorkörpers bei einer Temperatur von mehr als 900°C thermisch vorbehandelt, so nimmt die Faser-Matrix-Bindung so stark ab, daß sich die Kohlefasern während der Pyrolyse von der schrumpfenden Matrix lösen und ihren ursprünglichen Abstand voneinander beibehalten. In diesem Fall entsteht ein C/C-Material, das keine Segmentierung in einzelne C/C-Zellen aufweist, sondern im wesentlichen homogen von Mikrorissen der Kohlenstoffmatrix durchzogen ist.

Durch eine geeignete, beispielsweise thermische, Vorbehandlung des Kohlefasergestüts ist es somit möglich, die Porosität des bei der Pyrolyse entstehenden C/C-Materials hinsichtlich ihres Volumenanteils und hinsichtlich der mikroskopischen Verteilung der Hohlräume gezielt einzustellen. Insbesondere ist es dadurch möglich, den Volumenanteil und die Struktur der Porosität des Materials des Innenmantel-Vorkörpers in Längsrichtung des Innenmantel-Vorkörpers oder in einer radialen Richtung des Innenmantel-Vorkörpers gezielt zu variieren.

Wie bereits erwähnt, beträgt die Porosität des nach der ersten Pyrolyse entstehenden C/C-Materials typischerweise ungefähr 20%. Wird ein niedrigerer Porositätsgrad gewünscht, so wird der Innenmantel-Vorkörper nach der ersten Pyrolyse mit dem Precursor-Polymer infiltriert und anschließend erneut pyrolysiert. Durch den Vorgang der Reinfiltration und erneuten Pyrolyse nimmt die Porosität des erhaltenen C/C-Materials ab. Somit kann ein vorgegebener Porositätsgrad dadurch erreicht werden, daß der Innenmantel-Vorkörper wiederholt mit dem Precursor-Polymer infiltriert und anschließend pyrolysiert wird, bis der vorgege-

bene Porositätsgrad des Materials des Innenmantel-Vorkörpers erreicht ist.

Weist der Innenmantel-Vorkörper nach ein- oder mehrfacher Pyrolyse den gewünschten Porositätsgrad auf, so werden an dessen Außenseite die Kühlmittelkanäle **124** durch mechanische Bearbeitung, beispielsweise durch Fräsen, ausgebildet. Dabei können die Kühlmittelkanal-Querschnitte in Längsrichtung des Innenmantel-Vorkörpers in Abhängigkeit von dem lokal aufzunehmenden Wärmefluß variiert werden.

In einem nächsten Schritt wird auf dem pyrolysierten Innenmantel-Vorkörper ein Außenmantel-Vorkörper aus einem kohlefaserverstärkten Kunststoff gebildet.

Dies kann beispielsweise dadurch geschehen, daß ein Kohlefasergelege auf den Innenmantel-Vorkörper aufgelegt und anschließend ein Precursor-Polymer in das Fasergelege injiziert wird. Das kohlefaserverstärkte Kunststoffmaterial des Außenmantel-Vorkörpers weist die in Fig. 3 dargestellte und vorstehend bereits beschriebene Struktur auf.

Anschließend wird das aus dem Außenmantel-Vorkörper und aus dem Innenmantel-Vorkörper gebildete Bauteil als Ganzes in einer Schutzgasatmosphäre, beispielsweise in einer Stickstoffatmosphäre, bei einer Temperatur im Bereich von 800°C bis 900°C pyrolysiert, so daß auch aus dem Material des Außenmantel-Vorkörpers ein C/C-Material entsteht, dessen Struktur in Fig. 4 dargestellt ist und vorstehend bereits erläutert wurde.

Der Porositätsgrad und die Struktur der Porosität des porösen C/C-Materials des Außenmantel-Vorkörpers lassen sich in der bereits im Zusammenhang mit der Herstellung des Innenmantel-Vorkörpers beschriebenen Weise, das heißt durch geeignete Vorbehandlung des Fasergerüsts vor der Bildung des Außenmantel-Vorkörpers und/oder durch wiederholte Infiltration des Außenmantel-Vorkörpers mit dem Precursor-Polymer und anschließender erneuter Pyrolyse, einstellen.

Schließlich wird dem aus dem Außenmantel-Vorkörper und dem Innenmantel-Vorkörper gebildeten Bauteil aus porösem C/C-Material Silizium zugeführt, um einen Innenmantel **118** und einen Außenmantel **120** der Brennkammer **100** aus einem dichten, porenfreien C/C-SiC-Material zu schaffen.

Die Zuführung von Silizium zu dem Bauteil erfolgt vorzugsweise durch ein Flüssig-Siliziumverfahren. Dabei wird das Bauteil unter Vakuum bei einer Temperatur von ungefähr 1600°C mit flüssigem Silizium infiltriert. Das flüssige Silizium dringt aufgrund der Kapillarwirkung in die Poren des porösen C/C-Materials des Innenmantel-Vorkörpers und des Außenmantels-Vorkörpers ein und reagiert an den Benetzungsstellen sowohl mit dem Matrix-Restkohlenstoff als auch mit einzelnen Kohlefasern-Filamenten zu einer keramischen Siliziumcarbid-Matrix **138**, in die die C/C-Zellen oder C/C-Stränge **134** eingebettet sind, wie aus Fig. 5 zu sehen ist.

Somit schließt die Siliziumcarbid-Matrix die Poren in dem C/C-Material und bildet eine vor Oxidation schützende Ummantelung der C/C-Zellen.

Damit ist die Herstellung des Innenmantels **118** und des Außenmantels **120** der ersten Ausführungsform der Brennkammer **100** abgeschlossen.

Um die Wärmeabstrahlung an der Außenseite der Brennkammer **100** zu minimieren, kann an der Außenseite des Außenmantels **120** eine äußere Hochtemperatur-Isolationsschicht angebracht werden. Das Anbringen einer solchen wärmeisolierenden Schicht kann durch die Einbauverhältnisse der Brennkammer **100** erforderlich werden, um in der Nachbarschaft der Brennkammer **100** angeordnete Bauteile vor einer zu großen thermischen Beanspruchung zu schützen.

zen.

Ferner kann die Innenseite des Innenmantels **118** der Brennkammer **100** ganz oder teilweise mit einer Beschichtung aus einem TBC-Material versehen werden. Diese Beschichtung kann beispielsweise durch ein Spritzverfahren auf die Innenseite des Innenmantels **118** aufgebracht werden.

Eine in den Fig. 6 und 7 dargestellte zweite Ausführungsform einer Brennkammer **100**, die für noch höhere Brennkammertemperaturen und -drücke geeignet ist, unterscheidet sich von der vorstehend beschriebenen ersten Ausführungsform dadurch, daß der Innenmantel **118** der Brennkammer **100** nicht aus einem dichten, porenfreien C/C-SiC-Material, sondern aus einem C/C-Material mit offener Porosität gebildet ist.

Aufgrund der Porosität des Innenmantels **118** wird im Betrieb der Brennkammer **100** ein Teil des die Kühlmittelkanäle **124** durchströmenden Kühlmittels durch den Innenmantel **118** in den Brennraum **104** gepreßt, wo es längs der Innenseite des Innenmantels **118** einen kühlenden Grenzschichtfilm ausbildet, die den Innenmantel **118** vor den heißen Verbrennungsprodukten abschirmt und den konvektiven Wärmeübergang aus dem Brennraum **104** in den Innenmantel **118** deutlich verringert. Die Strömung des Kühlmittels durch den porösen Innenmantel **118** in den Brennraum **104** ist in den Fig. 6 und 7 durch Pfeile **139** dargestellt.

Ein solches Kühlverfahren, bei dem das Kühlmittel dem Brennraum **104** über eine Vielzahl von Öffnungen, die über eine innere Begrenzungsfläche des Brennraums **104** verteilt sind, zugeführt wird, um einen kühlenden Grenzschichtfilm auszubilden, wird, wie eingangs bereits ausgeführt, als Transpirationskühlung bezeichnet.

Das bei der Transpirationskühlung zugeführte Kühlmittel kann flüssig oder gasförmig sein. Bei Zuführung eines flüssigen Kühlmittels in den Brennraum **104** wird ein zusätzlicher Kühleffekt dadurch erzielt, daß das zugeführte Kühlmittel in dem ausgebildeten Grenzschichtfilm verdampft und hierbei latente Wärme aufnimmt.

Damit das Kühlmittel aus den Kühlmittelkanälen **124** durch den porösen Innenmantel **118** in den Brennraum **104** gelangen kann, muß der Druck des Kühlmittels in den Kühlmittelkanälen **124** höher sein als der im Brennraum **104** herrschende Druck. Bei einem Brennraumdruck in der Größenordnung von 200 bar ist typischerweise ein um 20 bis 40 bar höherer Kühlmitteldruck in den Kühlmittelkanälen **124** anzuwenden.

Neben seiner Kühlwirkung bietet der bei der Transpirationskühlung ausgebildete Grenzschichtfilm den weiteren Vorteil, daß das in den Brennraum **104** injizierte Oxidationsmittel von dem Material des Innenmantels **118** ferngehalten wird, so daß für den Innenmantel **118** auch ein oxidationsempfindliches Material verwendet werden kann.

Ferner bietet die Porosität des Innenmantels **118** den Vorteil, daß Schwankungen des Brennraumdrucks während der Verbrennung gedämpft werden. Die Poren im Material des Innenmantels **118** dienen nämlich als Ausgleichsvolumen, und im porösen Material des Innenmantels **118** vorhandene, die Poren miteinander verbindende Mikrokanäle mit kleiner Querschnittsfläche wirken als Drossel für eine Fluidströmung in diese Poren, so daß bei einem Anstieg des Brennraumdrucks eine gedrosselte Fluidströmung in die Poren des Innenmantels **118** und bei einem Abfallen des Brennraumdrucks eine gedrosselte Fluidströmung aus den Poren des Innenmantels **118** heraus in den Brennraum **104** erfolgen kann. Durch dieses über eine Drossel zugängliche Ausgleichsvolumen werden die Schwankungen des Brennraumdrucks während der Verbrennung gedämpft und Druckspitzen, die zu einer Beschädigung der Brennkammer **100** führen,

ren könnten, abgefangen.

Zur Herstellung des Brennkammermantels **106** der zweiten Ausführungsform einer Brennkammer **100** wird wie folgt vorgegangen:

Zunächst wird ein Innenmantel-Vorkörper aus einem kohlefaserverstärkten Kunststoff hergestellt und, gegebenenfalls mehrfach, pyrolysiert, wie bereits im Zusammenhang mit der Herstellung der ersten Ausführungsform einer Brennkammer **100** beschrieben.

Anschließend werden an der Außenseite des pyrolysierten Innenmantel-Vorkörpers durch mechanische Bearbeitung Kühlmittelkanäle **124** ausgebildet.

Da jedoch bei der zweiten Ausführungsform der Brennkammer **100** der Innenmantel **118** als poröse C/C-Struktur erhalten bleiben soll, ist es erforderlich, die dem Außenmantel **120** zugewandte Außenseite des Innenmantel-Vorkörpers vor dem Aufbringen des Außenmantel-Vorkörpers zu versiegeln, um ein Eindringen von Silizium in den Innenmantel **118** bei der Silizierung des Außenmantel-Vorkörpers zu verhindern.

Zu diesem Zweck können nach der Ausbildung der Kühlmittelkanäle **124** die innenmantelseitigen Kühlkanaloberflächen **140** mit einem Trennmittel, beispielsweise mit Bornitrid (BN), versehen werden.

Ferner werden die zwischen jeweils zwei Kühlmittelkanälen **124** angeordneten Kontaktflächen **122** mit einer dicht abschließenden, porenfreien Kontaktschicht versehen. Diese Kontaktschicht kann beispielsweise durch Auftragen eines keramischen Schlickers oder mittels eines Plasmabeschichtungsprozesses hergestellt werden.

Alternativ oder ergänzend zu der Versiegelung der innenmantelseitigen Kühlkanaloberflächen **140** mit einem Trennmittel können die Kühlmittelkanäle **124** auch mit einem pastösen, aushärtbaren Material ausgefüllt werden. Dieses Material muß eine ausreichende Temperaturbeständigkeit aufweisen, um die bei den nachfolgenden Verfahrensschritten der Pyrolyse und der Flüssigsilizierung auftretenden Temperaturen auszuhalten.

Nachdem der Innenmantel **118** auf die vorstehend beschriebene Weise versiegelt worden ist, wird in der bereits im Zusammenhang mit der Herstellung der ersten Ausführungsform der Brennkammer **100** beschriebenen Weise ein Außenmantel-Vorkörper aus kohlefaserverstärktem Kunststoff auf dem pyrolysierten Innenmantel-Vorkörper aufgebracht und pyrolysiert.

Anschließend wird der pyrolysierte Außenmantel-Vorkörper flüssigsiliziert, indem unter Vakuum bei einer Temperatur von ungefähr 1600°C der Außenmantel-Vorkörper von seiner Außenseite und/oder seiner Stirnseite her mit flüssigem Silizium infiltriert wird. Das flüssige Silizium dringt aufgrund der Kapillarkwirkung in die Poren des C/C-Materials des Außenmantel-Vorkörpers ein, kann jedoch die versiegelte Kontaktschicht an den Kontaktflächen **122** des Innenmantels **118** sowie das an den innenmantelseitigen Kühlkanaloberflächen **140** angeordnete Trennmittel nicht überwinden, so daß kein flüssiges Silizium in den Innenmantel **118** gelangt.

Infolgedessen wird bei der Flüssigsilizierung ein dichter, porenfreier Außenmantel **120** aus einem C/C-SiC-Material gebildet, während das Material des Innenmantels **118** als C/C-Material mit offener Porosität erhalten bleibt.

Wie bei der ersten Ausführungsform der Brennkammer **100** kann auch der Außenmantel **120** der zweiten Ausführungsform nach der Flüssigsilizierung an seiner Außenseite mit einer äußeren Hochtemperaturisolationsschicht versehen werden, um die Wärmeabstrahlung von der Außenseite der Brennkammer **100** zu vermindern.

Schließlich wird noch das an den innenmantelseitigen

Kühlkanaloberflächen **140** angeordnete Trennmittel dadurch entfernt, daß die Kühlmittelkanäle **124** mit einer geeigneten Säure oder Lauge oder einer anderen geeigneten Chemikalie, die das C/C-Material des Innenmantels **118** und das C/C-SiC-Material des Außenmantels **120** nicht oder allenfalls in geringem Umfang angreift, das Trennmittel jedoch auflöst, gespült werden. Zur Entfernung des Trennmittels Bornitrid kommt beispielsweise Flußsäure in Betracht.

Falls die Kühlmittelkanäle **124** vor dem Aufbringen des Außenmantel-Vorkörpers mit einem aushärtbaren Material gefüllt worden sind, ist auch dieses Material auf chemischem und/oder mechanischem Wege nach der Silizierung des Außenmantels **120** wieder zu entfernen.

Im übrigen stimmt die zweite Ausführungsform der Brennkammer **100** hinsichtlich Aufbau und Funktion mit der vorstehend beschriebenen ersten Ausführungsform überein, auf deren Beschreibung insoweit Bezug genommen wird.

Eine in den Fig. 8 bis 10 dargestellte dritte Ausführungsform einer Brennkammer **100** unterscheidet sich von der vorstehend beschriebenen ersten Ausführungsform dadurch, daß der Innenmantel **118** einen im Bereich des Düsenhalses **116** angeordneten Transpirationskühlungsbereich **142** aufweist, in dem der Innenmantel **118** nicht aus einem dichten, porenfreien C/C-SiC-Material, sondern aus einem C/C-Material mit offener Porosität gebildet ist.

Ferner wird der Innenmantel **118** der dritten Ausführungsform in einem dem Einspritzkopf **108** benachbarten Injektionsbereich **144** von im wesentlichen radial zu der Längsachse **102** der Brennkammer **100** ausgerichteten Injektionskanälen **146** durchsetzt, die die Kühlmittelkanäle **124** mit dem Brennraum **104** verbinden.

Der zwischen dem Transpirationskühlungsbereich **142** und dem Einspritzkopf **108** liegende Bereich des Innenmantels **118** ist mit einer Beschichtung **148** aus einem TBC-Material, beispielsweise aus Zirkoniumoxid (ZrO_2) oder einer wärmeisolierenden Massivkeramik versehen. Der zwischen dem Transpirationskühlungsbereich **142** und den Injektionskanälen **146** liegende Bereich des Innenmantels **118** wird im folgenden als Filmkühlungsbereich **150** bezeichnet.

Bei der so aufgebauten dritten Ausführungsform der Brennkammer **100** werden im Betrieb die Kühlmethode der Regenerativkühlung, der Transpirationskühlung und der Filmkühlung miteinander kombiniert.

Das in den Kühlmittelkanälen **124** in Richtung auf den Einspritzkopf **108** zu strömende Kühlmittel führt zunächst Wärme aus dem Brennkammermantel **106** in dem Düsenbereich **117** im Wege der Regenerativkühlung ab.

Durch den porösen Transpirationskühlungsbereich **142** des Innenmantels **118** kann ein Teil des die Kühlmittelkanäle **124** durchströmenden Kühlmittels über die Innenseite des Innenmantels **118** verteilt in den Brennraum **104** eintreten und dort einen kühlenden Grenzschichtfilm ausbilden.

Das in den Kühlmittelkanälen **124** verbleibende Kühlmittel strömt weiter zu dem Einspritzkopf **108** hin. Ein Teil dieses Kühlmittels wird durch die Injektionskanäle **146** in dem Injektionsbereich **144** des Innenmantels **118** in den Brennraum **104** injiziert und bildet an der mit einem TBC-Material beschichteten Innenseite des Innenmantels **118** einen weiteren Grenzschichtfilm aus, der von den im Brennraum **104** befindlichen Reaktionsgasen in Richtung auf den Düsenhals **116** mitgerissen wird und sich daher längs der Innenseite des Innenmantels **118** von dem Injektionsbereich **144** zu dem Transpirationskühlungsbereich **142** des Innenmantels **118** hin bewegt. Dieser Grenzschichtfilm, in dem eine gerichtete Strömung des Kühlmittels stattfindet, schirmt den Innenmantel **118** in derselben Weise vor den heißen, bei der Verbrennung in dem Brennraum **104** entstehenden Reaktions-

produkten ab wie der in dem Transpirationskühlungsbereich 142 gebildete Grenzschichtfilm, der im wesentlichen keine gerichtete Strömung des Kühlmittels aufweist. Eine solche Kühlung mittels eines Grenzschichtfilms, bei der das den Grenzschichtfilm bildende Kühlmittel stromaufwärts von dem zu kühlenden Filmkühlungsbereich 150 dem Brennraum 104 zugeführt wird, wird, wie eingangs bereits ausgeführt, als Filmkühlung bezeichnet.

Die Strömung des Kühlmittels in dem Grenzschichtfilm ist in Fig. 8 durch Pfeile 151 dargestellt.

Außer durch die vorstehend beschriebene Filmkühlung wird der Innenmantel 118 in dem Filmkühlungsbereich 150 durch die Beschichtung 148 aus einem TBC-Material, welches eine geringe Wärmeleitfähigkeit aufweist, vor einer übermäßigen thermischen Beanspruchung geschützt.

Bei der Herstellung des Brennkammermantels 106 der dritten Ausführungsform der Brennkammer 100 wird wie folgt vorgegangen:

Zunächst wird aus einem kohlefaserverstärkten Kunststoff ein Transpirationskühlungsbereich-Vorkörper hergestellt und pyrolysiert, um ein poröses C/C-Material zu erhalten, wie vorstehend im Zusammenhang mit der Herstellung des Innenmantels 118 der ersten Ausführungsform der Brennkammer 100 beschrieben.

Der Transpirationskühlungsbereich-Vorkörper kann ein- oder mehrfach mit dem Precursor-Polymer reinfiltiert und erneut pyrolysiert werden, um einen gewünschten Porositätsgrad einzustellen.

Nachdem der gewünschte Porositätsgrad erreicht ist, werden an der Außenseite des Transpirationskühlungsbereiches 142 angeordnete Abschnitte 124a der Kühlmittelkanäle 124 durch mechanische Bearbeitung an dem Transpirationskühlungsbereich-Vorkörper ausgebildet.

Um zu verhindern, daß bei einem späteren Silizierungsprozeß Silizium in den Transpirationskühlungsbereich 142 gelangen kann, werden die innenmantelseitigen Kühlkanaloberflächen 140a der an dem Transpirationskühlungsbereich 142 angeordneten Abschnitte 124a der Kühlmittelkanäle 124 mit einem Trennmittel, beispielsweise mit Bornitrid (BN), versehen. Ferner werden die zwischen jeweils zwei Kühlmittelkanalabschnitten 124a angeordneten Kontaktflächen 122a sowie eine den Transpirationskühlungsbereich 142 zu dem Filmkühlungsbereich 150 hin begrenzende Kontaktfläche 152 und eine den Transpirationskühlungsbereich 142 zu dem Düsenbereich 117 hin begrenzende Kontaktfläche 154 mittels eines Plasmabeschichtungsverfahrens oder durch Auftragen eines keramischen Schlickers porenfrei versiegelt.

Daraufhin werden der übrige Innenmantel 118 sowie der Außenmantel 120 der dritten Ausführungsform der Brennkammer 100 auf dieselbe Weise gebildet, die bereits im Zusammenhang mit der Herstellung der Ausführungsform der Brennkammer 100 beschrieben wurde.

Beim Flüssigsilizieren wird dabei das flüssige Silizium von der Außenseite des Außenmantels 120 her zugeführt, so daß das flüssige Silizium aufgrund der Versiegelung der Kontaktflächen 122a, 152 und 154 sowie aufgrund des an den innenmantelseitigen Kühlkanaloberflächen 140a angeordneten Trennmittels nicht in den Transpirationskühlungsbereich 142 des Innenmantels 118 eindringen kann und somit in diesem Bereich ein poröses C/C-Material erhalten bleibt.

Nach dem Flüssigsilizierschritt wird der zwischen dem Transpirationskühlungsbereich 142 und dem Einspritzkopf 108 liegende Bereich des Innenmantels 118, beispielsweise durch ein Spritzverfahren, mit der Beschichtung 148 aus einem TBC-Material versehen.

Schließlich werden die die Kühlmittelkanäle 124 mit dem

Brennraum 104 verbindenden Injektionskanäle 146 durch mechanische Bearbeitung, beispielsweise durch Bohren, in dem Innenmantel 118 ausgebildet.

Im übrigen stimmt die dritte Ausführungsform der Brennkammer 100 mit der vorstehend beschriebenen ersten Ausführungsform überein, so daß insoweit auf die Beschreibung der ersten Ausführungsform Bezug genommen wird.

Eine in den Fig. 11 und 12 dargestellte vierte Ausführungsform einer Brennkammer 100 unterscheidet sich von der vorstehend beschriebenen dritten Ausführungsform dadurch, daß die Injektionskanäle 146 des Injektionsbereichs 144 nicht unmittelbar, sondern über einen Injektionsspalt in den Brennraum 104 der Brennkammer 100 münden.

Wie aus den Fig. 11 und 12 zu ersehen ist, ist ein ringförmiger Injektionsspalt 156 in dem Injektionsbereich 144 des Innenmantels 118 der Brennkammer 100 koaxial zu der Längsachse 102 der Brennkammer 100 so angeordnet, daß er einerseits in die Injektionskanäle 146 und andererseits in den Brennraum 104 mündet.

Der ringförmige Injektionsspalt 156 schließt mit der Innenseite des Innenmantels 118 einen kleinen Winkel ein, so daß das Kühlmittel, das aus den Kühlmittelkanälen 124 durch die Injektionskanäle 146 in den Injektionsspalt 156 strömt, im wesentlichen tangential zu der Innenseite des Innenmantels 118 in den Brennraum 104 eintritt und dort den für eine Filmkühlung des Filmkühlungsbereichs 150 des Innenmantels 118 benötigten Grenzschichtfilm ausbildet.

Im übrigen stimmt die vierte Ausführungsform der Brennkammer 100 hinsichtlich Aufbau und Funktion mit der vorstehend beschriebenen dritten Ausführungsform überein, auf deren Beschreibung insoweit Bezug genommen wird.

Bei der Herstellung des Brennkammermantels 106 der vierten Ausführungsform der Brennkammer 100 wird ebenso vorgegangen, wie vorstehend im Zusammenhang mit der Herstellung des Brennkammermantels 106 der dritten Ausführungsform der Brennkammer 100 beschrieben, wobei der die Injektionskanäle 146 mit dem Brennraum 104 verbindende ringförmige Injektionsspalt 156 durch mechanische Bearbeitung in dem Innenmantel 118 ausgebildet wird.

Ein Injektionsspalt für das Einblasen von Kühlmittel in den Brennraum zur Bildung eines kühlenden Grenzschichtfilms kann auch als Ringspalt in dem Einspritzkopf 108 ausgebildet sein. In diesem Fall ist es möglich, den Ringspalt genau parallel zu der Innenseite des Innenmantels 118 der Brennkammer 100 auszurichten, so daß das den Grenzschichtfilm bildende Kühlmittel genau tangential zu der Innenseite des Innenmantels eingeblasen werden kann.

Patentansprüche

1. Brennkammer, insbesondere für ein Raketentriebwerk, umfassend einen Brennraum (104), einen den Brennraum (104) umschließenden Innenmantel (118), einen den Innenmantel (118) umschließenden Außenmantel (120) und zwischen dem Innenmantel (118) und dem Außenmantel (120) ausgebildete Kühlmittelkanäle (124), dadurch gekennzeichnet, daß der Außenmantel (120) aus einem Faserkeramikmaterial gebildet ist und der Innenmantel (118) aus einem Faserkeramikmaterial oder aus Graphit gebildet ist.
2. Brennkammer nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß der Innenmantel (118) aus einem Faserkeramikmaterial gebildet ist, das kohlefaserverstärkt

Kohlenstoff umfaßt.

3. Brennkammer nach einem der Ansprüche 1 oder 2, dadurch gekennzeichnet, daß das Faserkeramikmaterial des Außenmantels (120) kohlefaserverstärkten Kohlenstoff umfaßt. 5
4. Brennkammer nach einem der Ansprüche 1 bis 3, dadurch gekennzeichnet, daß das Material des Außenmantels (120) keine Porosität aufweist.
5. Brennkammer nach Anspruch 4, dadurch gekennzeichnet, daß das Material des Außenmantels (120) ein kohlefaserverstärktes Siliziumcarbid umfaßt. 10
6. Brennkammer nach Anspruch 5, dadurch gekennzeichnet, daß das Material des Außenmantels ein C/C-SiC-Material umfaßt.
7. Brennkammer nach einem der Ansprüche 1 bis 6, 15 dadurch gekennzeichnet, daß das Material des Innenmantels (118) keine Porosität aufweist.
8. Brennkammer nach Anspruch 7, dadurch gekennzeichnet, daß das Material des Innenmantels (118) ein kohlefaserverstärktes Siliziumcarbid umfaßt. 20
9. Brennkammer nach Anspruch 8, dadurch gekennzeichnet, daß das Material des Innenmantels (118) ein C/C-SiC-Material umfaßt.
10. Brennkammer nach einem der Ansprüche 1 bis 9, 25 dadurch gekennzeichnet, daß das Material des Innenmantels (118) ein Material mit offener Porosität umfaßt.
11. Brennkammer nach Anspruch 10, dadurch gekennzeichnet, daß der Porositätsgrad des eine offene Porosität aufweisenden Materials des Innenmantels (118) in einer radialen Richtung der Brennkammer (100) variiert. 30
12. Brennkammer nach Anspruch 11, dadurch gekennzeichnet, daß der Porositätsgrad des eine offene Porosität aufweisenden Materials des Innenmantels (118) zu der Innenseite des Innenmantels (118) hin zunimmt. 35
13. Brennkammer nach einem der Ansprüche 10 bis 12, dadurch gekennzeichnet, daß der Porositätsgrad des eine offene Porosität aufweisenden Materials des Innenmantels (118) in einer Längsrichtung der Brennkammer (100) variiert. 40
14. Brennkammer nach einem der Ansprüche 1 bis 13, dadurch gekennzeichnet, daß der Innenmantel (118) der Brennkammer (100) einen Kühlmittelzuführbereich (144) aufweist, durch den ein Kühlmittel dem Brennraum (104) zuführbar ist, und einen Filmkühlungsbereich (150) aufweist, der kein poröses Material umfaßt, wobei der Filmkühlungsbereich (150) in Längsrichtung der Brennkammer (100) auf den Kühlmittelzuführbereich (144) folgt. 45
15. Brennkammer nach Anspruch 14, dadurch gekennzeichnet, daß der Kühlmittelzuführbereich (144) des Innenmantels ein Material mit einer offenen Porosität umfaßt. 50
16. Brennkammer nach einem der Ansprüche 14 oder 15, dadurch gekennzeichnet, daß der Kühlmittelzuführbereich (144) des Innenmantels (118) von mindestens einem Injektionskanal (146) durchsetzt wird, welcher einen Kühlmittelkanal (124) mit dem Brennraum (104) verbindet. 55
17. Brennkammer nach einem der Ansprüche 14 bis 16, dadurch gekennzeichnet, daß der Innenmantel (116) der Brennkammer (100) einen Transpirationskühlungsbereich (142) aufweist, der ein Material mit einer offenen Porosität umfaßt und in Längsrichtung der Brennkammer (100) auf den Filmkühlungsbereich (150) folgt. 60
18. Brennkammer nach einem der Ansprüche 1 bis 17, 65

dadurch gekennzeichnet, daß ein Bereich (150) des Innenmantels (118) an seiner Innenseite eine Beschichtung (148) aus einem TBC-Material aufweist.

19. Brennkammer nach einem der Ansprüche 1 bis 18, 5 dadurch gekennzeichnet, daß die Kühlmittelkanäle (124) einen in Längsrichtung der Brennkammer (100) variierenden Querschnitt aufweisen.
20. Brennkammer nach einem der Ansprüche 1 bis 19, 10 dadurch gekennzeichnet, daß die Brennkammer (100) einen Einspritzkopf (108) aufweist, der aus einem Faserkeramikmaterial gebildet ist.
21. Brennkammer nach Anspruch 20, dadurch gekennzeichnet, daß der Einspritzkopf (108) einstückig mit dem Innenmantel (118) und/oder dem Außenmantel (120) ausgebildet ist.
22. Brennkammer nach einem der Ansprüche 20 oder 21, 15 dadurch gekennzeichnet, daß das Material des Einspritzkopfes (108) ein Material mit einer offenen Porosität umfaßt.
23. Verfahren zur Herstellung einer Brennkammer, insbesondere für ein Raketentriebwerk, nach einem der Ansprüche 1 bis 22, umfassend folgende Verfahrensschritte:
 - Herstellen eines Innenmantel-Vorkörpers aus einem faserverstärkten Kunststoff;
 - Pyrolysieren des Innenmantel-Vorkörpers;
 - Aufbringen eines Außenmantel-Vorkörpers aus faserverstärktem Kunststoff auf den pyrolysierten Innenmantel-Vorkörper;
 - Pyrolysieren des aus dem Außenmantel-Vorkörper und dem Innenmantel-Vorkörper gebildeten Bauteils; und
 - Zuführen von Silizium zu dem pyrolysierten Außenmantel-Vorkörper zur Bildung einer Siliziumcarbid-Matrix im Material des Außenmantels.
24. Verfahren nach Anspruch 23, dadurch gekennzeichnet, daß der Innenmantel-Vorkörper nach einem ersten Pyrolysieren mit einem Precursor-Material infiltriert und anschließend erneut pyrolysiert wird.
25. Verfahren nach Anspruch 24, dadurch gekennzeichnet, daß der Innenmantel-Vorkörper wiederholt mit einem Precursor-Material infiltriert und pyrolysiert wird, bis ein vorgegebener Porositätsgrad des Materials des Innenmantel-Vorkörpers erreicht ist.
26. Verfahren nach einem der Ansprüche 23 bis 25, 20 dadurch gekennzeichnet, daß beim Herstellen des Innenmantel-Vorkörpers aus dem faserverstärkten Kunststoff dem Material des Innenmantel-Vorkörpers ein Zusatzstoff zugegeben wird, welcher beim Pyrolysieren ausgast, so daß ein vorgegebener Porositätsgrad des Innenmantel-Vorkörpers erreicht wird.
27. Verfahren nach einem der Ansprüche 23 bis 26, 25 dadurch gekennzeichnet, daß ein zum Herstellen des Innenmantel-Vorkörpers aus dem faserverstärkten Kunststoff verwendetes Fasergerüst vor dem Herstellen des Innenmantel-Vorkörpers erwärmt wird.
28. Verfahren nach einem der Ansprüche 23 bis 27, 30 dadurch gekennzeichnet, daß ein zum Aufbringen des Außenmantel-Vorkörpers aus dem faserverstärkten Kunststoff verwendetes Fasergerüst vor dem Aufbringen des Außenmantel-Vorkörpers erwärmt wird.
29. Verfahren nach einem der Ansprüche 27 oder 28, 35 dadurch gekennzeichnet, daß das Fasergerüst auf eine Temperatur im Bereich von 600°C bis 900°C erwärmt wird.
30. Verfahren nach einem der Ansprüche 23 bis 29, 40 dadurch gekennzeichnet, daß vor dem Aufbringen des Außenmantel-Vorkörpers eine gewünschte Form von

Kühlmittelkanälen aufweisende Verlustmassenkörper auf den pyrolysierten Innenmantel-Vorkörper aufgebracht werden.

31. Verfahren nach Anspruch 30, dadurch gekennzeichnet, daß die Verlustmassenkörper beim Pyrolysieren des aus dem Außenmantel -Vorkörper und dem Innenmantel-Vorkörper gebildeten Bauteils thermisch zerstört werden. 5

32. Verfahren nach einem der Ansprüche 30 oder 31, dadurch gekennzeichnet, daß die an den Außenmantel-Vorkörper grenzenden Außenseiten der Verlustmassenkörper versiegelt werden. 10

33. Verfahren nach einem der Ansprüche 23 bis 32, dadurch gekennzeichnet, daß vor dem Aufbringen des Außenmantel-Vorkörpers Kühlmittelkanäle an der Außenseite des Innenmantel-Vorkörpers ausgebildet werden. 15

34. Verfahren nach Anspruch 33, dadurch gekennzeichnet, daß an die Kühlmittelkanäle grenzende Bereiche der Außenseite des Innenmantel-Vorkörpers mit einem Trennmittel versehen werden. 20

35. Verfahren nach Anspruch 34, dadurch gekennzeichnet, daß das Trennmittel nach dem Zuführen von Silizium zu dem pyrolysierten Außenmantel-Vorkörper durch Spülen der Kühlmittelkanäle mit einem das Trennmittel lösenden Stoff entfernt wird. 25

36. Verfahren nach einem der Ansprüche 33 bis 35, dadurch gekennzeichnet, daß die Kühlmittelkanäle vor dem Aufbringen des Außenmantel-Vorkörpers mit einem aushärtbaren Material gefüllt werden. 30

37. Verfahren nach Anspruch 36, dadurch gekennzeichnet, daß das aushärtbare Material nach dem Zuführen von Silizium zu dem pyrolysierten Außenmantel-Vorkörper chemisch und/oder mechanisch entfernt wird. 35

38. Verfahren nach einem der Ansprüche 23 bis 37, dadurch gekennzeichnet, daß an den Außenmantel grenzende Kontaktbereiche der Außenseite des Innenmantel-Vorkörpers vor dem Aufbringen des Außenmantel-Vorkörpers versiegelt werden. 40

39. Verfahren nach Anspruch 38, dadurch gekennzeichnet, daß die Kontaktbereiche mittels eines Plasmabeschichtungsprozesses versiegelt werden.

40. Verfahren nach Anspruch 38, dadurch gekennzeichnet, daß die Kontaktbereiche durch Auftragen eines keramischen Schlickers versiegelt werden. 45

41. Verfahren nach einem der Ansprüche 23 bis 40, dadurch gekennzeichnet, daß einem Bereich des Innenmantel-Vorkörpers Silizium zur Bildung einer Siliziumcarbid-Matrix im Material des Innenmantels zugeführt wird. 50

42. Verfahren nach Anspruch 41, dadurch gekennzeichnet, daß der Bereich des Innenmantels, dem das Silizium zugeführt worden ist, auf seiner Innenseite mit einer Beschichtung aus einem TBC-Material versehen wird. 55

43. Verfahren nach einem der Ansprüche 23 bis 42, dadurch gekennzeichnet, daß ein erster Teil des Innenmantel-Vorkörpers aus einem faserverstärkten Kunststoff hergestellt wird, der erste Teil des Innenmantel-Vorkörpers pyrolysiert wird, Kontaktbereiche der Außenseite des ersten Teils des Innenmantel-Vorkörpers versiegelt werden, ein weiterer Teil des Innenmantel-Vorkörpers, der an mindestens einem der Kontaktbereiche an den ersten Teil des Innenmantel-Vorkörpers angrenzt, aus einem faserverstärkten Kunststoff hergestellt wird und der weitere Teil des Innenmantel-Vor- 60 65

körpers pyrolysiert wird.

Hierzu 8 Seite(n) Zeichnungen

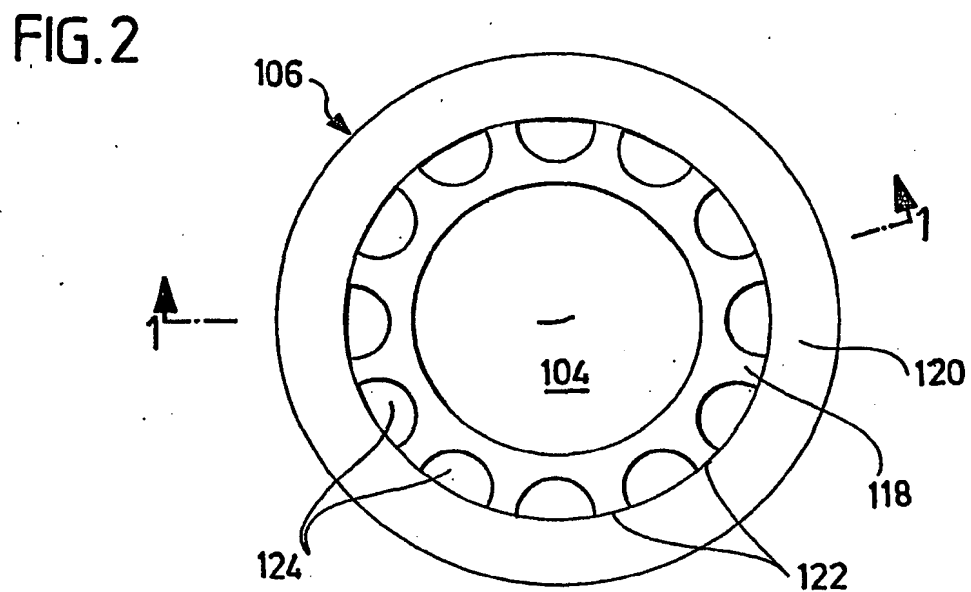
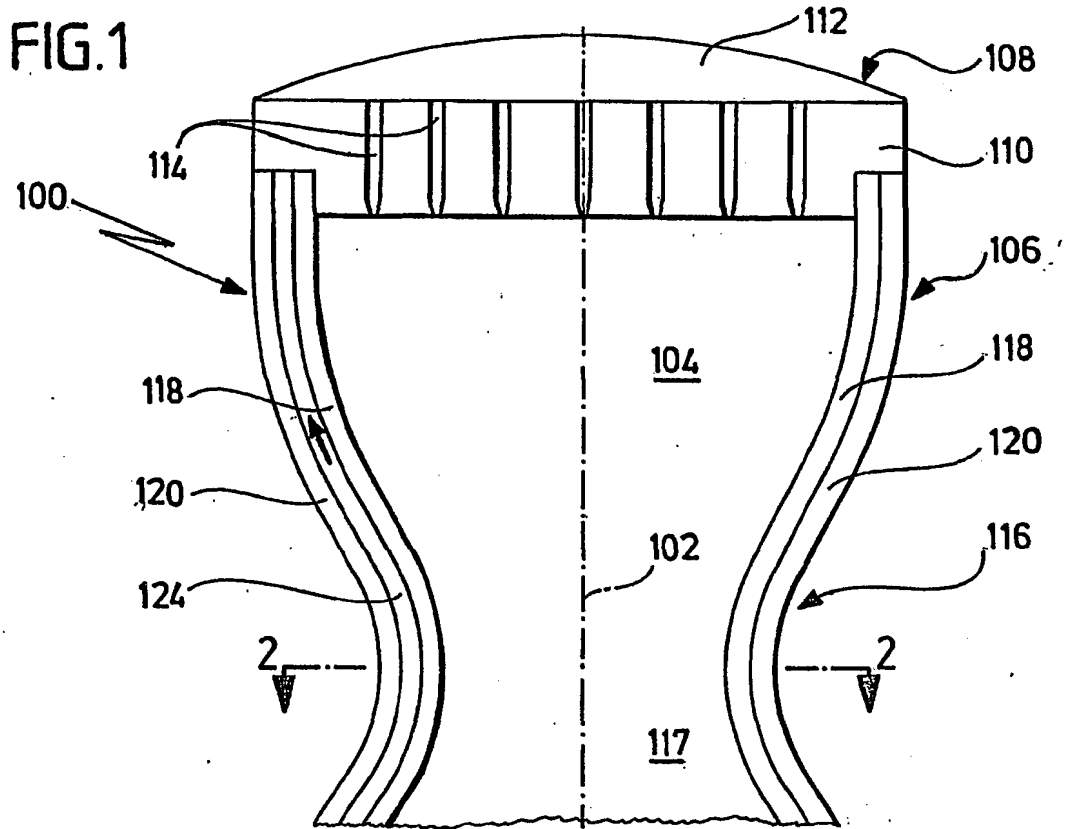


FIG. 3

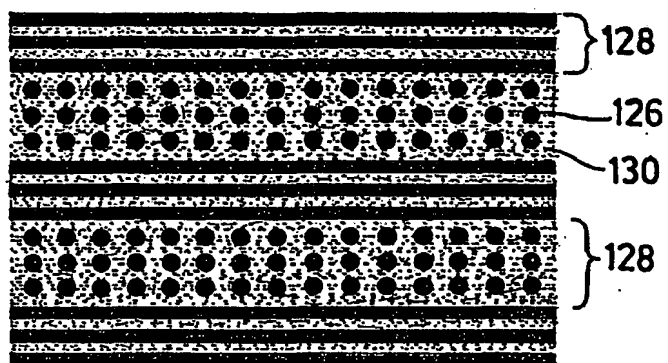


FIG. 4

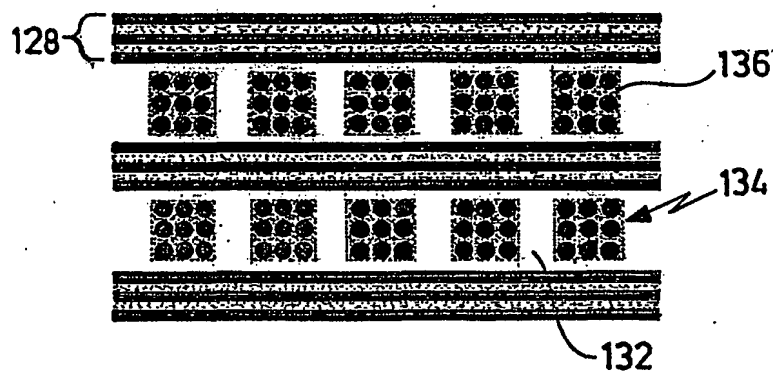


FIG. 5

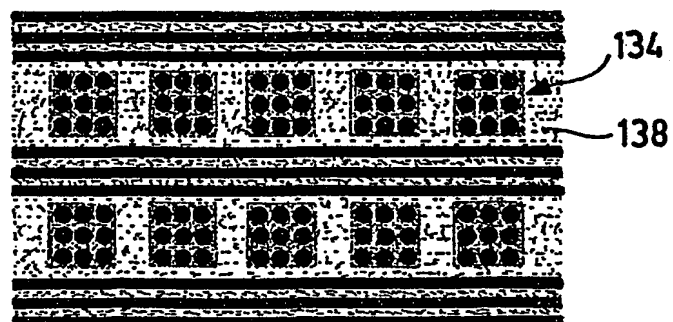


FIG. 6

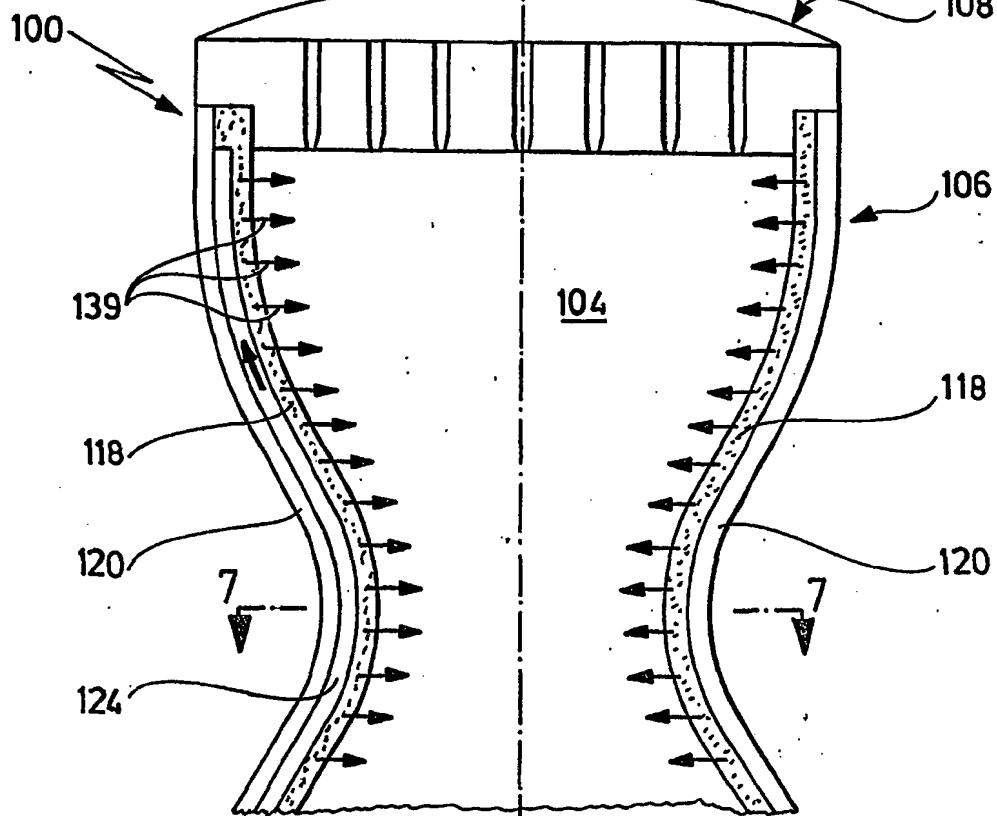


FIG. 7

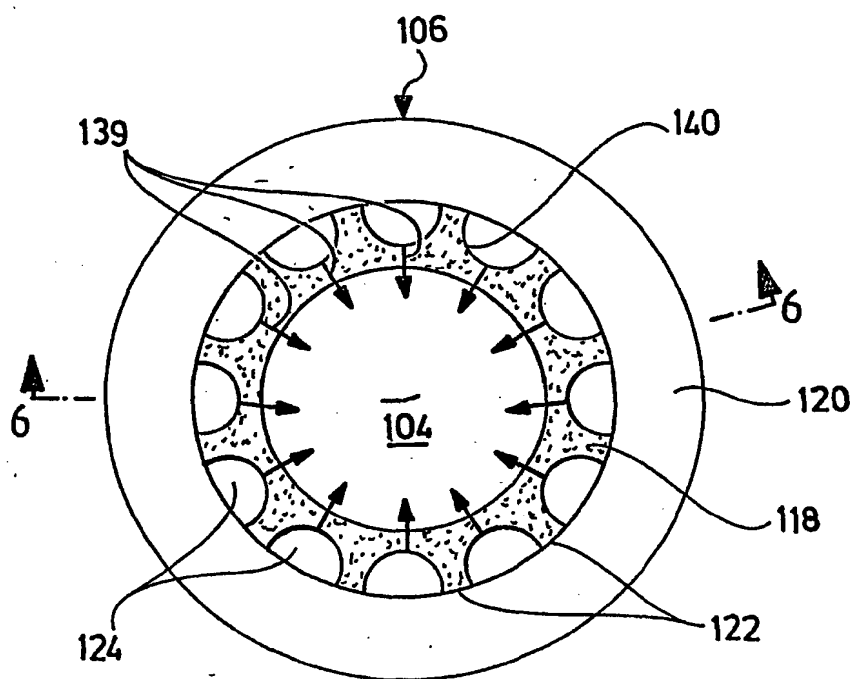


FIG.8

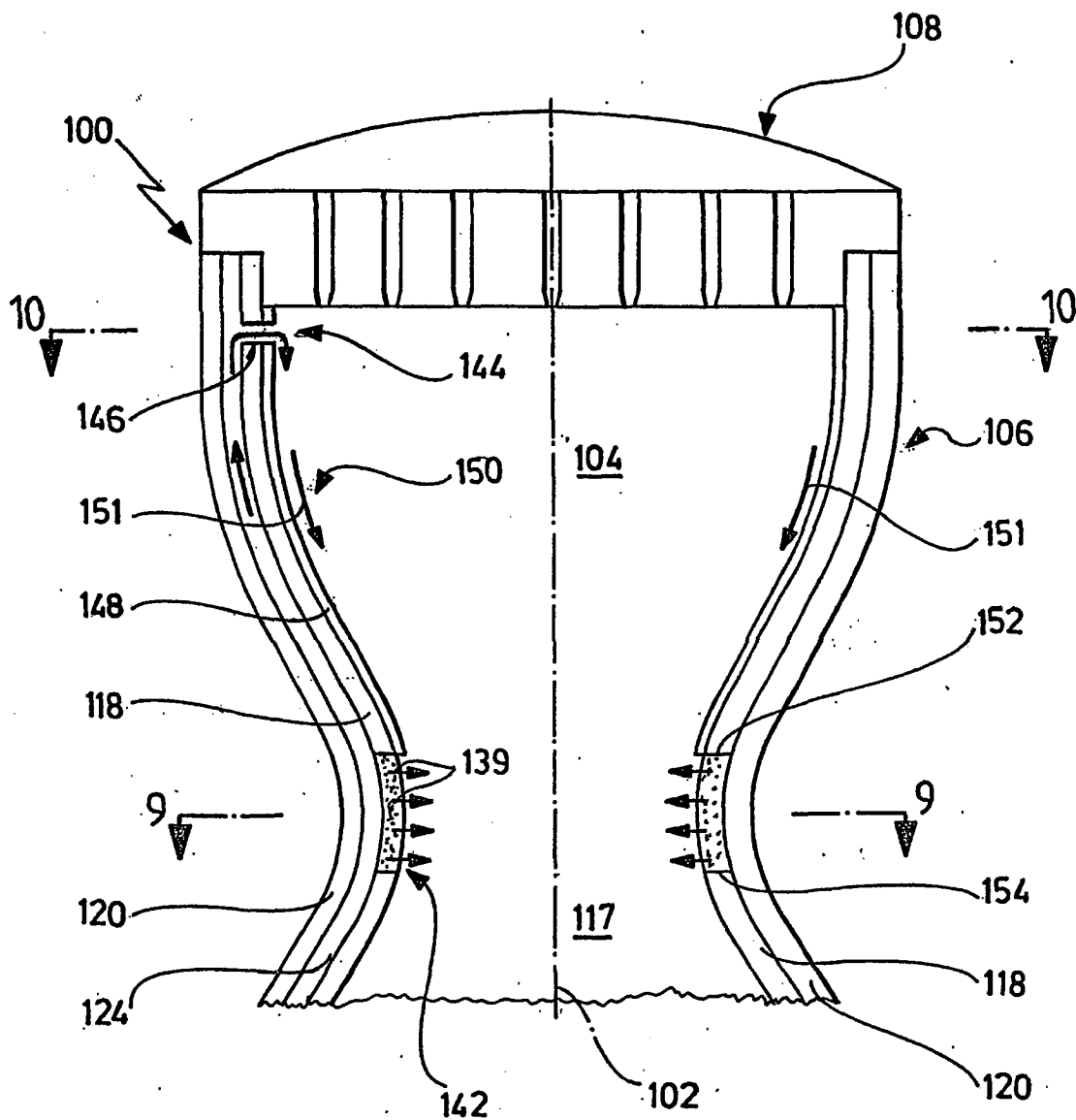


FIG. 9

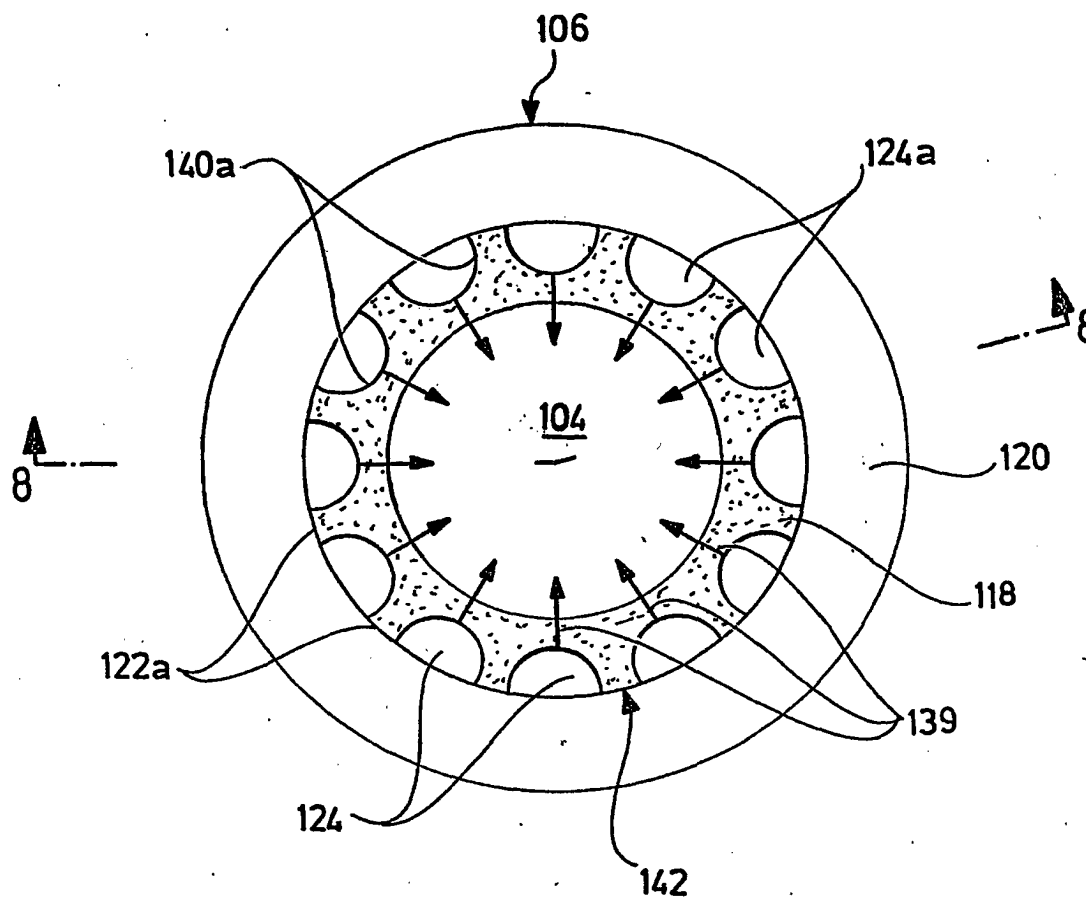
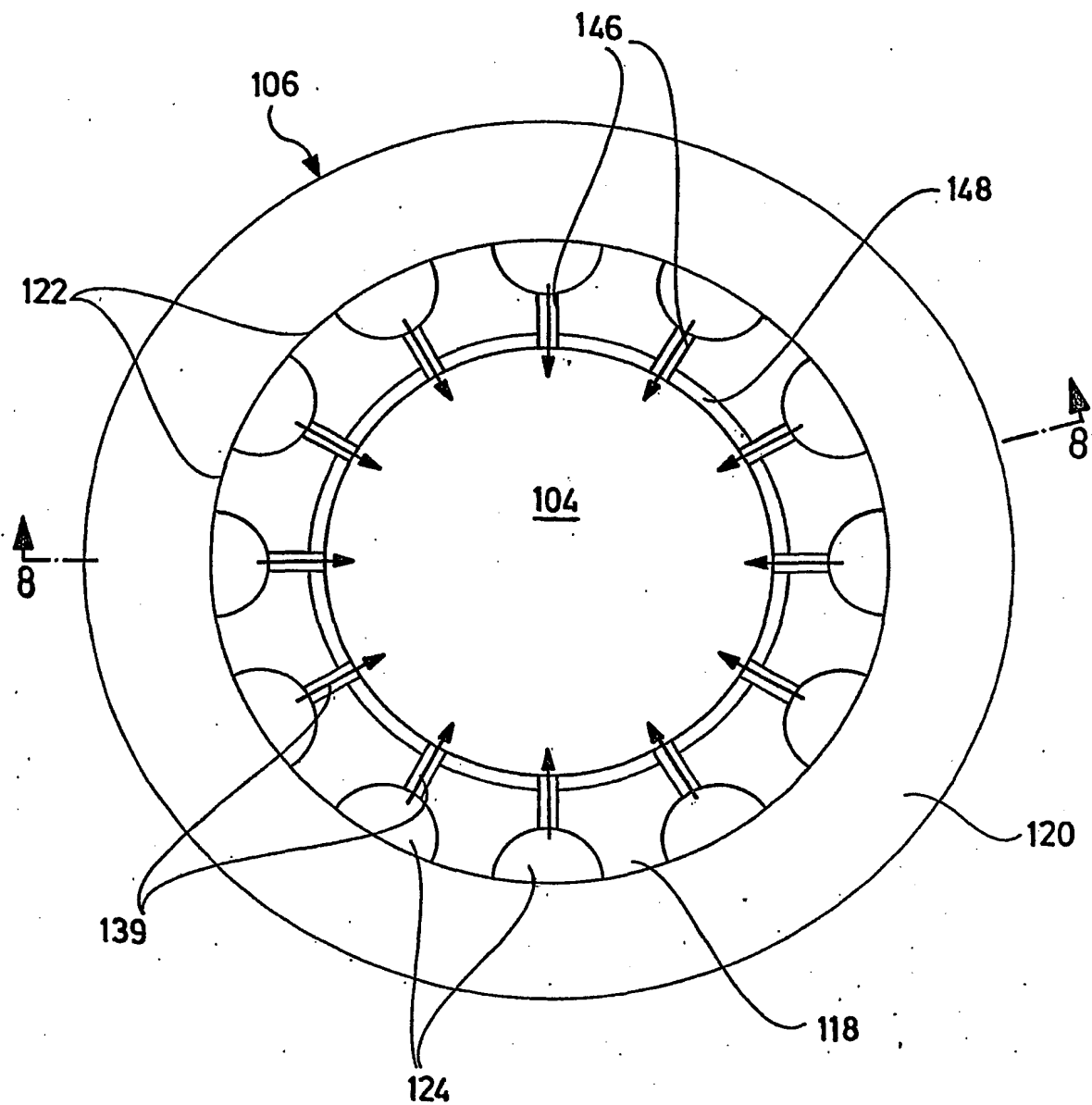


FIG.10



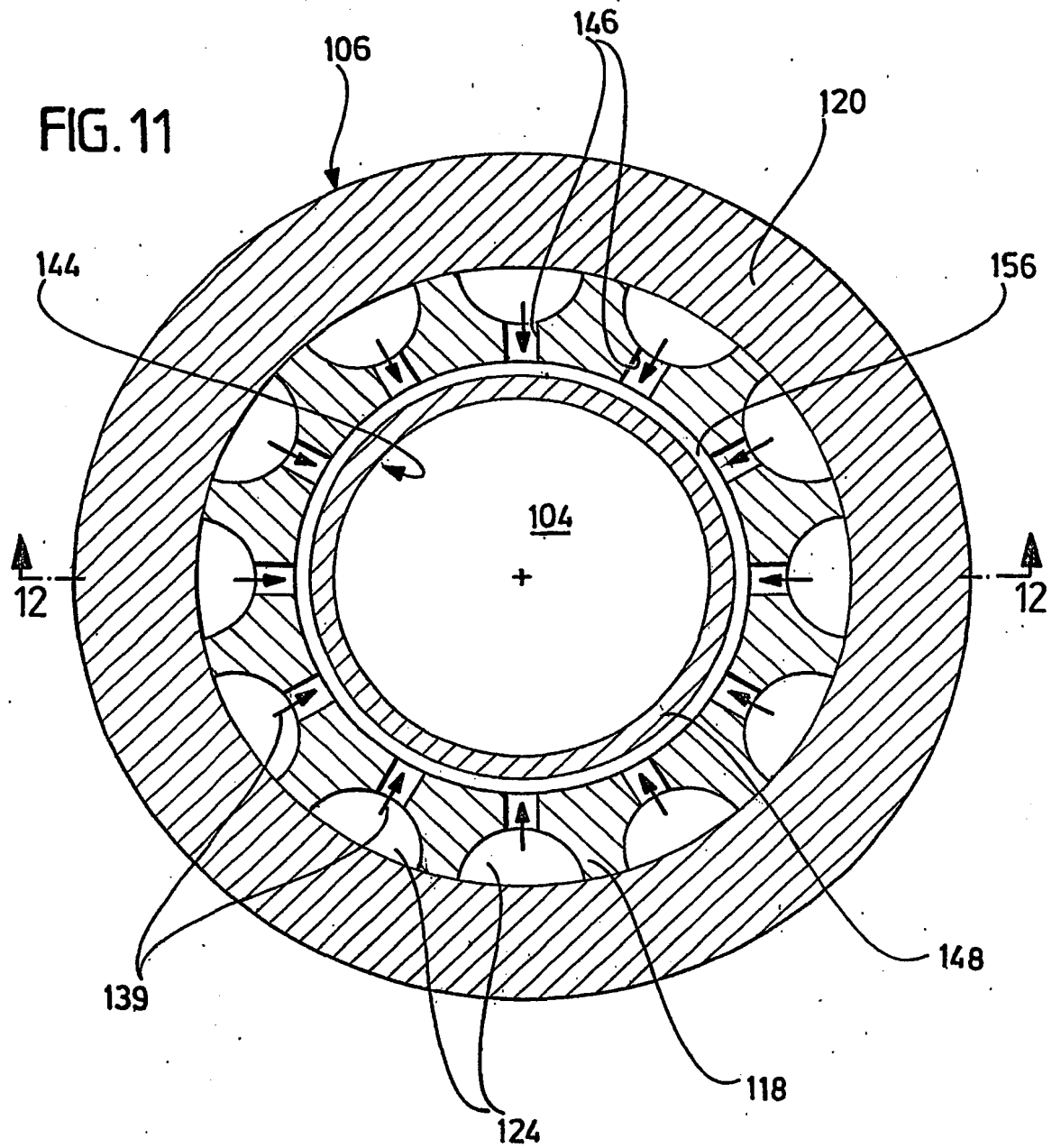


FIG. 12

